PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-145704

(43) Date of publication of application: 28.05.1999

(51)Int.CI.

H01P 1/20 1/208 HO1P

H01P 1/213

(21)Application number : 10-220371

(71)Applicant: MURATA MFG CO LTD

(22)Date of filing:

04.08.1998

(72)Inventor:

HATTORI JUN

TANAKA NORIHIRO

ABE MAKOTO KURISU TORU

(30)Priority

Priority number : 09239685

Priority date : 04.09.1997

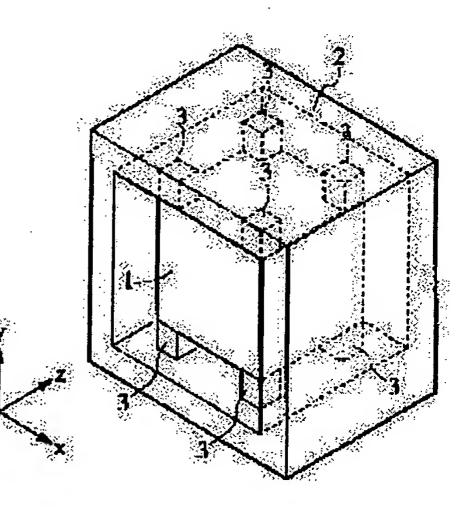
Priority country: JP

(54) MULTIPLEX MODE DIELECTRIC RESONATOR DEVICE, DIELECTRIC FILTER, COMPOSITE DIELECTRIC FILTER, COMPOSTING DEVICE DISTRIBUTOR AND COMMUNICATION EQUIPMENT

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To enhance non-load Q even in a TM mode, to use plural TM modes and to miniaturize a device by arranging the dielectric core in an almost rectangular parallelopiped form in the center of a cavity in an almost rectangular parallelopiped form.

SOLUTION: A dielectric core 1 is supported by supporting bodies 3 at the center of the cavity 2. Dielectric films are formed on the outer peripheral faces of the cavity 2. Dielectric boards or metallic boards where dielectric films are formed are arranged at two opening faces, and the shielding space in the rectangular parallelopiped form is constituted. The opening faces of the other cavity are made to face the opening faces of the cavity 2 at need, the electromagnetic field of a prescribed resonance mode is connected and multiple stages are provided. Ceramic materials whose dielectric constant is lower than the dielectric constant of the dielectric core 1 are used for the supporting bodies 3. They are arranged between the dielectric core 1 and the inner wall faces of the cavity 2 so as to burn/integrate them.



TOT AVAILABLE COPY

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

25.11.2002

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A) (11) 特許出願公開番号

特開平11-145704

(43) 公開日 平成11年(1999) 5月28日

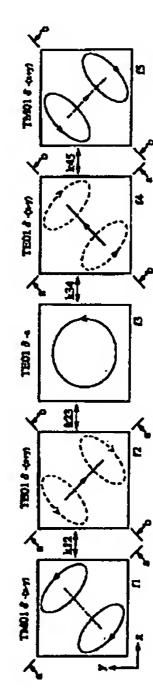
(51) Int. Cl. 6	識別記号	FI	
H 0 1 P 1/2	20	H 0 1 P	1/20 A
1/2	208		1/208 A
1/2	213		1/213 M
· 7/1	10		7/10
		•	
審査請求 未請求 請求項の数11 OL)L	(全29頁)
(21) 出願番号	特願平10-220371	(71) 出願人	000006231
			株式会社村田製作所
(22) 出願日	平成10年 (1998) 8月4日		京都府長岡京市天神二丁目26番10号
		(72) 発明者	•
(31) 優先権主張番号	特願平9-239685		京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式
(32) 優先日	平9 (1997) 9月4日		会社村田製作所内
(33) 優先権主張国	日本 (JP)	(72) 発明者	田中 紀洋
	•		京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式
			会社村田製作所内
		(72) 発明者	阿部 眞
	·		京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式
			会社村田製作所内
		(74) 代理人	弁理士 小森 久夫
			最終頁に続く

(54) 【発明の名称】多重モード誘電体共振器装置、誘電体フィルタ、複合誘電体フィルタ、合成器、分配器および通信装 置

(57)【要約】

【課題】 小型で且つ複数段の共振器からなる誘電体共 振器装置およびQoの高い多重モードの誘電体共振器装 置を提供する。

【解決手段】 $TM01\delta_{-x}$, -y, -z, $TE01\delta_{-x}$, -y, -z等の複数のモードで共振する略直方体形状の誘電 体コアを略直方体形状のキャビティの中央部に配置し、 これらの複数の共振モードを利用する。



【特許請求の範囲】

略直方体形状の誘電体コアを略直方体形 【請求項1】 状のキャピティの略中央部に配置し、前記誘電体コアの x, y, zの直角座標でy-z面に平行な面で磁界が回 る $TM01\delta_{-x}$ モードと、x-z面に平行な面で磁界が 回るTM018-yモードを生じさせる多重モード誘電体 共振器装置。

【請求項2】 略直方体形状の誘電体コアを略直方体形 状のキャピティの略中央部に配置し、前記誘電体コアの x, y, zの直角座標でy-z面に平行な面で磁界が回 10 る $TM01\delta_{-x}$ モードと、x-z面に平行な面で磁界が 回る $TM01\delta_{-y}$ モードと、x-y面に平行な面で磁界 が回る $TM01\delta_{-z}$ モードとを生じさせる多重モード誘 電体共振器装置。

【請求項3】 略直方体形状の誘電体コアを略直方体形 状のキャビティの略中央部に配置し、前記誘電体コアの x, y, zの直角座標でy-z面に平行な面で電界が回 る $TE01\delta_{-x}$ モードと、x-z面に平行な面で電界が 回る $TE01\delta_{-y}$ モードを生じさせる多重モード誘電体 共振器装置。

略直方体形状の誘電体コアを略直方体形 【請求項4】 状のキャビティの略中央部に配置し、前記誘電体コアの x, y, zの直角座標でy-z面に平行な面で電界が回 る $TE01\delta_{-x}$ モードと、x-z面に平行な面で電界が 回る $TE01\delta_{-y}$ モードと、x-y面に平行な面で電界 が回る $TE01\delta_{-z}$ モードとを生じさせる多重モード誘 電体共振器装置。

【請求項5】 請求項1または請求項2に記載の各モー ドと請求項3または請求項4に記載の各モードとを単一 の誘電体コアおよびキャピティで生じさせた多重モード 30 誘電体共振器装置。

【請求項6】 請求項1~5のうちいずれかに記載の誘 電体共振器装置の各モードのうち所定のモード同士を結 合させて、共振器を多段化した誘電体共振器装置。

【請求項7】 請求項1~6のうちいずれかに記載の誘 電体共振器装置と、該誘電体共振器装置の所定のモード に外部結合する外部結合手段とを備えて成る誘電体フィ ルタ。

【請求項8】 共通に用いる単一または複数のポートと 個別に用いる複数のポートとの間に請求項7に記載の誘 40 電体フィルタをそれぞれ設けて成る複合誘電体フィル 夕。

【請求項9】 請求項1~6のうちいずれかに記載の誘 電体共振器装置と、該誘電体共振器装置の複数の所定の モードにそれぞれ独立に外部結合する独立外部結合手段 と、前記誘電体共振器装置の複数の所定のモードに共通 に外部結合する共通外部結合手段とを備え、該共通外部 結合手段を出力ポート、前記複数の独立外部結合手段を 入力ポートとする合成器。

誘電体共振器装置と、該誘電体共振器装置の複数の所定 のモードにそれぞれ独立に外部結合する独立外部結合手 段と、前記誘電体共振器装置の複数の所定のモードに共 通に外部結合する共通外部結合手段とを備え、該共通外 部結合手段を入力ポート、前記複数の独立外部結合手段 を出力ポートとする分配器。

【請求項11】 請求項8に記載の複合誘電体フィル 夕、請求項9に記載の合成器、または請求項10に記載 の分配器を高周波部に設けた通信装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、多重モードで動 作する誘電体共振器装置、誘電体フィルタ、複合誘電体 フィルタ、合成器、分配器、および通信装置に関する。 [0002]

【従来の技術】誘電体内の電磁波が誘電体と空気との境 界で全反射を繰り返しながら、元の位置に同位相で戻っ てくることにより共振する誘電体共振器は、小型で無負 荷Q(Qo)の高い共振器として用いられる。そのモー 20 ドには、断面が円形や矩形の誘電体棒を、その誘電体棒 を伝搬するTEモードやTMモードのs・ λ g / 2 (λ gは管内波長、sは整数)の長さで切断した時に得られ るTEモードやTMモードがある。そして、断面のモー ドがTM01モードで上記s=1の場合、TM01δモ ードの共振器が得られ、断面のモードがTE01モード で s = 1 の場合、 T E O 1 δ モードの誘電体共振器が得 られる。

【0003】これらの誘電体共振器は図26に示すよう に、誘電体共振器の共振周波数を遮断する円形導波管ま たは矩形導波管をキャピティとして、その中に円柱形状 のTM01 δ モードの誘電体コアまたはTE01 δ モー ドの誘電体コアを配置する。

【0004】図27は上記2つのモードの誘電体共振器 における電磁界分布を示す図である。ここで実線は電 界、破線は磁界をそれぞれ示している。

【0005】このような誘電体コアを用いた誘電体共振 器によって複数段の誘電体共振器装置を構成する場合、 キャビィティ内に複数の誘電体コアを配列することにな る。図26に示した例では、(A)のTM01δモード の誘電体コアをその軸方向に配列するか、(B)のTE 018モードの誘電体コアを同一平面に沿って配置する ことになる。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】ところが、このような 従来の誘電体共振器装置においては、共振器を多段化す るために、複数の誘電体コアを高精度に位置決め固定し なければならない。そのため、特性のそろった誘電体共 振器装置を得難いという問題があった。

【0007】なお、柱状や十字型の誘電体コアをキャビ 【請求項10】 請求項1~6のうちいずれかに記載の 50 ティ内に一体的に設けたTMモードの誘電体共振器も従 3

来より用いられている。このタイプの誘電体共振器装置では、限られた空間内にTMモードを多重化することができるため、小型で多段の誘電体共振器装置が得られるが、誘電体コアへの電磁界エネルギの集中度が低く、キャビティに設けた導電体膜に実電流が流れるため、一般にTEモードの誘電体共振器ほどの高いQoが得られないという問題があった。

【0008】この発明の目的は、小型で且つ複数段の共振器からなる誘電体共振器装置を提供すること、およびQoの高い多重モードの誘電体共振器装置を提供するこ 10とにある。

【0009】また、この発明の目的は、上記多重モード 誘電体共振器を用いた誘電体フィルタ、複合誘電体フィ ルタ、合成器、分配器、および通信装置を提供すること にある。

[0010]

【課題を解決するための手段】この発明の多重モード誘 電体共振器装置は、請求項1に記載のとおり、略直方体 形状の誘電体コアを略直方体形状のキャピティの略中央 部に配置し、前記誘電体コアのx, y, zの直角座標で 20 y-z 面に平行な面で磁界が回る $TM01\delta_{-x}$ モード と、x-z面に平行な面で磁界が回る $TM01\delta_{-y}$ モー ドを生じさせる。また、請求項2に記載のとおり、yz面に平行な面で磁界が回るTM01δ-xモードと、x -z面に平行な面で磁界が回る $TM01\delta_{-y}$ モードと、 x-y面に平行な面で磁界が回る $TM01\delta_{-z}$ モードと を生じさせる。このように略直方体形状の誘電体コア を、略直方体形状のキャビティの略中央部に配置するよ うにしたため、TMモードでありながら誘電体コアへの 電磁界エネルギの集中度が高まり、キャビティに流れる 実電流が微小となるため、Qoを高くすることができ る。しかも、単一の誘電体コアおよびキャビティであり ながら、2つまたは3つのTMモードを利用することが でき、全体に小型化を図ることができる。

【0011】この発明の多重モード誘電体共振器装置は、請求項3に記載のとおり、略直方体形状の誘電体コアを略直方体形状のキャビティの略中央部に配置し、前記誘電体コアのx, y, zの直角座標でy-z面に平行な面で電界が回る $TE01\delta_{-x}$ モードと、x-z面に平行な面で電界が回る $TE01\delta_{-y}$ モードを生じさせる。また、請求項4に記載のとおり、y-z面に平行な面で電界が回る $TE01\delta_{-x}$ モードと、x-z面に平行な面で電界が回る $TE01\delta_{-x}$ モードと、x-y面に平行な面で電界が回る $TE01\delta_{-x}$ モードと、x-y面に平行なのようにTE01 δ_{-x} モードとを生じさせる。このようにTE1 δ_{-x} 1 δ_{-x} 2 δ_{-x} 1 δ_{-x} 2 δ_{-x} 1 δ_{-x} 2 δ_{-x} 1 δ_{-x} 2 δ_{-x} 2

【0012】また、この発明の多重モード誘電体共振器装置は、請求項5に記載のとおり、前記2重または3重のTMモードと2重または3重のTEモードとを単一の誘電体コアおよびキャピティで生じさせる。このことに

よりTMモードとTEモードの両モードを用いた誘電体 共振器装置が得られ、また4重以上の多重モードの誘電 体共振器装置となるため、全体にさらに小型化を図るこ とができる。

【0013】多重化された上記の各共振モードを互いに結合させずに独立させて用いれば、たとえば帯域阻止フィルタ、合成器、分配器など、複数の共振器による回路を単一の誘電体コアを用いて小型に構成することができる。

【0014】さらに、この発明の多重モード誘電体共振器装置は請求項6に記載のとおり、請求項1~5のうちいずれかに記載の誘電体共振器装置の各モードのうち所定のモード同士を結合させて、共振器を多段化する。これにより複数の誘電体共振器を多段接続した共振器装置が構成され、たとえば帯域通過型フィルタ特性を有する誘電体共振器装置が得られる。また、複数の共振モードのうち、幾つかを順次結合させ、他の共振モードを独立した共振器として用いれば、たとえば帯域通過フィルタと帯域阻止フィルタを組み合わせたフィルタを構成することも可能となる。

【0015】また、この発明では、請求項7に記載のとおり、前記多重モード誘電体共振器装置の所定のモードに結合する外部結合手段を設けて誘電体フィルタを構成する。

【0016】また、この発明では、請求項8に記載のとおり、前記誘電体フィルタを複数用いて3つ以上のポートを有する複合誘電体フィルタを構成する。

【0017】また、この発明では、請求項9に記載のとおり、前記多重モード誘電体共振器装置の複数の所定のモードにそれぞれ独立に外部結合する独立外部結合手段と、前記多重モード誘電体共振器装置の複数の所定のモードに共通に外部結合する共通外部結合手段とを備え、該共通外部結合手段を出力ポート、前記複数の独立外部結合手段を入力ポートとして合成器を構成する。

【0018】また、この発明では、請求項10に記載のとおり、前記多重モード誘電体共振器装置の複数の所定のモードにそれぞれ独立に外部結合する独立外部結合手段と、前記多重モード誘電体共振器装置の複数の所定のモードに共通に外部結合する共通外部結合手段とを備え、該共通外部結合手段を入力ポート、前記複数の独立外部結合手段を出力ポートとして分配器を構成する。

【0019】さらに、この発明では、請求項11に記載のとおり、上記複合誘電体フィルタ、合成器、分配器を 高周波部に用いて通信装置を構成する。

[0020]

【発明の実施の形態】この発明の第1の実施形態に係る 多重モード誘電体共振器装置の構成を図1~図4を参照 して説明する。

のTMモードと2重または3重のTEモードとを単一の 【0021】図1は多重モード誘電体共振器装置の基本 誘電体コアおよびキャピティで生じさせる。このことに 50 構成部分の斜視図である。同図において1は略直方体形

6

状の誘電体コア、2は角筒形状のキャビティ、3は誘電体コア1をキャビティ2の略中央部に支持するための支持体である。キャビティ2の外周面には導電体膜を形成していて、2つの開口面には導電体膜を形成した誘電体板または金属板を配置して略直方体形状のシールド空間を構成する。また、必要に応じてキャビティ2の開口面に他のキャビティの開口面を対向させ、所定の共振モードの電磁界を結合させて多段化を図る。

【0022】図1に示した支持体3は、通常、誘電体コア1の誘電率より比誘電率が低いセラミック材料を用い、誘電体コア1とキャピティ2の内壁面との間にそれぞれ配置して焼成一体化する。

【0023】図1に示した誘電体コア1による共振モードを図2~4に示す。これらの図においてx, y, zは図1に示した3次元方向の座標軸であり、図2~図4では2次元の各面における断面図をそれぞれ示している。図2~図4における実線の矢印は電界ベクトル、破線の矢印は磁界ベクトル、"・"記号および"×"記号は電界または磁界の方向を示している。なお、図2~図4ではx, y, z03方向のTM01 δ モード、同じく3方 20向のTE01 δ モードの合計 δ つの共振モードも存在するが、通常はこれらの基本モードを用いる。

【0024】次に、第2の実施形態に係る多重モード誘電体共振器装置の構成を図5~図8を参照して説明する。

【0025】図5は多重モード誘電体共振器装置の基本構成部分の斜視図である。同図において1は略直方体形状の誘電体コア、2は角筒形状のキャビティ、3は誘電体コア1をキャビティ2の略中央部に支持するための支 30持体である。キャビティ2の外周面には導電体膜を形成している。この例ではキャビティの内壁面の四面にそれぞれ2つずつ支持体3を設けている。その他の構成は第1の実施形態の場合と同様である。

 $_2$ $-SnO_2$ $-TiO_2$ 系の誘電体セラミック材料を用い、支持体3としては ε r=6、 t an $\delta=1/2$,000の $2MgO-SiO_2$ 系の低誘電率セラミック材料を用いる。両者は線膨張係数が近似しており、誘電体コアの発熱および環境温度の変化に対しても支持体と誘電体コアまたはキャビティとの間の接合面に過大な応力が加わることがない。

【0027】なお、上述した実施形態では単体の支持体を用いた例を示したが、支持体を誘電体コアまたはキャ10 ビティと共に一体成形するようにしてもよく、支持体、誘電体コアおよびキャビティを全て一体成形するようにしてもよい。

【0028】図7は図5に示した誘電体コア1のz軸方向の厚みおよび支持体3の断面積を変化させた時のTE $01\delta_{-x}$, TE $01\delta_{-y}$ およびTE $01\delta_{-z}$ の各モードの共振周波数の変化を示す図である。このように誘電体コアのz軸方向の厚みを増す程、TE $01\delta_{-x}$, TE $01\delta_{-x}$

【0029】図8は図5に示したキャビティ2の壁厚、誘電体コア1のz 軸方向の厚み、および支持体3の断面積を変化させた時の、上記3つのT Mモードについての共振周波数の変化を示す図である。キャビティの壁厚のみを厚くした場合、T M 0 1 δ_{-x} , T M 0 1 δ_{-y} モードの共振周波数はT M 0 1 δ_{-z} モードの共振周波数がT M 0 1 δ_{-x} , T M 0 1 δ_{-x} , T M 0 1 δ_{-x} , T M 0 1 δ_{-y} モードの共振周波数がT M 0 1 δ_{-x} , T M 0 1 δ_{-y} モードの共振周波数より大きく低下する。また支持体の断面積を大きくすると、T M 0 1 δ_{-y} モードの共振周波数がT M 0 1 δ_{-x} , T M 0 1 δ_{-y} モードの共振周波数がT M 0 1 δ_{-z} モードの共振周波数より大きく低下する。この関係を利用して例えば図中のT 1 またはT 2 で示す特性点で3 つのモードの共振周波数を一致させることができる。

【0030】図9は第3の実施形態に係る多重モード誘電体共振器装置の誘電体コア部分の構成を示す斜視図である。既に図2〜図4を参照して説明したように、TE 016モードでは、電界成分が誘電体コアを8分割する各断面付近に集中するのに対し、TM016モードではそのようなことがないため、図9に示したように誘電体コアにその各面の中央で交差する十字型の溝gをそれぞれ設けることによって、TE016モードの共振周波数を選択的に高めることができる。

ない場合には一般にTEO1δモードの共振周波数はT $M01\delta$ モードの共振周波数より低い値を示すが、溝 g を設けた場合、その深さを深くするほどTEO1δモー ドの共振周波数が上昇し、あるところでTMO1δモー ドの共振周波数と一致する。なお、溝深さを一定とし て、溝幅を広げるようにした場合でも、その溝幅を広げ る程、TE01δモードの共振周波数を選択的に上昇さ せることができる。誘電体コア、キャビティ、支持体の 各寸法および各部の比誘電率等によって、上記溝のない 状態で、TE01 δ モードの共振周波数がTM01 δ モ 10 ードの共振周波数より低い場合、このようにして、誘電 体コアに溝を形成することによって、TE01δモード の共振周波数とTM018モードの共振周波数とを一致 させることができる。そして両モードの共振周波数を一 致させ、且つ両モード間を結合させれば多段化を図るこ とができる。

【0032】さて、次にTM018モード同士を結合させた多重モード誘電体共振器装置の構成を図11~図14を参照して説明する。

【0033】図11は誘電体コア部分の斜視図であり、 図中のh0~h4は所定のモード間の結合係数を調整する際に用いる孔である。

【0034】図12は各モードにおける電磁界分布を示す図である。ここで実線の矢印は電界、破線は磁界を示す。 (A) は結合すべき 2つの主モード TM 01δ $_{-(x-y)}$ モードと TM $01\delta_{-(x+y)}$ モードの電磁界分布をそれぞれ示す図である。 (B) はその結合モードであるオッドモードとイーブンモードの電磁界分布をそれぞれ示す図であり、この例ではオッドモードは TM $01\delta_{-y}$ モード、イーブンモードは TM $01\delta_{-x}$ モード、イーブンモードは TM $01\delta_{-x}$ モード、イーブンモードは TM $01\delta_{-x}$ モード、

【0035】図13は上記2つの主モードの磁界分布を示す斜視図である。この2つのモードの結合係数k12は、オッドモードの共振周波数をfo、イーブンモードの共振周波数をfeとして次式で表される。

[0036]

k12 ∞ 2 (fo-fe) / (fo+fe) したがってfoとfeに差をもたせることにより、主モードであるTM01 $\delta_{-(x-y)}$ モードとTM01 $\delta_{-(x+y)}$ モードとを結合させる。そこで、foとfeに差をもた 40 せるために、図14に示すように誘電体コアの中央部の孔h0をy軸方向に広げる。すなわちTM01 δ_{-y} の電界の向きに平行で、TM01 δ_{-x} の電界の向きに垂直な方向に延びる溝を形成することにより、fe>foの関係とする。また、逆に孔hoをx軸方向に延びる孔とすることにより、fe<foの関係とする。いずれの場合でもfoとfeに応じた結合係数で結合をとることができる。

【0037】上述の例では、 $TM01\delta_{-(x-y)}$ モードと $TM01\delta_{-(x+y)}$ モードを主モードとし、 $TM01\delta_{-y}$ 50

モードと $TM01\delta_{-x}$ モードを結合モードとしたが、逆に $TM01\delta_{-y}$ モードと $TM01\delta_{-x}$ モードを主モードとし、 $TM01\delta_{-(x-y)}$ モードと $TM01\delta_{-(x+y)}$ モードを結合モードとしてもよい。その場合、図14に示した孔hoの内径を対角線方向に広げればよい。

【0038】図15はTMモードとTEモードとを結合 させ、3つのモードを順次結合させる例を示す図であ る。誘電体コアの構成は図11に示したものと同様であ る。図15において (A) はTM01 $\delta_{-(x-y)}$, TE0 $1\delta_{-z}$, TM01 $\delta_{-(x+y)}$ の3つのモードにおける電磁 界分布をそれぞれ示す図であり、実線の矢印は電界、破 線は磁界をそれぞれ示している。(B) は上記TEモー ドと他の2つのTMモードとの間の結合関係を示す図で ある。(B)の左側に示す図は(A)におけるTM01 $\delta_{-(x-y)}$ モードの電界分布とTE01 δ_{-z} モードの電界 分布とを重ねて表したものであり、A点とB点での電界 の強さのパランスを崩すことによって、 $TM01\delta$ -(x-y)モードからTE01δ-zモードへエネルギが移 る。したがって同図の(C)の左側に示す図のように、 20 たとえば孔h2の内径を広げて孔h1と差をもたせるこ とによって結合係数k12を調整する。

【0039】同様に図15の(B)の右側に示す図はT E01 δ_{-z} モードとTM01 $\delta_{-(x+y)}$ モードにおける電界分布を重ねて示した図である。この場合、C点とD点の電界の強さのパランスを崩すことによって、TE01 δ_{-z} モードからTM01 $\delta_{-(x+y)}$ モードへエネルギが移る。したがって同図の(C)の右側に示す図のように、たとえば孔h4の内径を広げて孔h3と差をもたせることによって結合係数k23を調整する。

30 【0040】図16は5つの共振モードを順次結合させて5段の共振器として作用させる例を示す図である。誘電体コアの構成は図11に示したものと同様である。図16において実線は電界、破線は磁界の分布をそれぞれ示している。

【0041】まずTM $01\delta_{-(x-y)}$ とTE $01\delta_{-(x+y)}$ とを結合させる場合について考える。図17は図16におけるa-a部分の断面における上記2つのモードの電磁界分布を示す図である。(B)はその2つの電界分布を重ねて示したものである。このようにa-a断面におけるTM $01\delta_{-(x-y)}$ とTE $01\delta_{-(x+y)}$ の電界の強さのバランスを崩すことによって、TM $01\delta_{-(x-y)}$ からTE $01\delta_{-(x+y)}$ へエネルギが移る。したがって図18に示すように、a-a断面において上面と下面とで孔の大きさを異ならせる。同図に示す例では、誘電体コア1の上面に(x+y) 軸方向に延びる溝gを設ける。

【0042】次に、図16に示した $TE01\delta_{-(x+y)}$ と $TE01\delta_{-z}$ モードとの結合について考える。図19の (A) は誘電体コアのb-b部分の断面における上記 2 つのモードの電界分布を示す図である。また (B) はその結合モードであるイーブンモードとオッドモードの電

界分布を示す図である。上記2つのモードを結合させる 場合、このイープンモードの共振周波数 fe とオッドモ ードの共振周波数foに差をもたせればよい。そのため に図20に示すようにb-b部分の断面における対角線 方向の対称性を崩す。この例では、孔h2の上面開口部 付近と孔h 1の下面開口部付近に溝gをそれぞれ形成す る。このことにより図19の(B)に示したイーブンモ ・ードの共振周波数 f e がオッドモードの共振周波数 f o より高くなり、その差に応じた結合係数でTE01δ -(x+y)とTE01 δ_{-x} モードとが結合することになる。 【0043】次に、図16に示した3段目と4段目の結 合すなわちTE01 δ_{-z} モードとTE01 $\delta_{-(x-y)}$ との 結合を考える。図21は誘電体コアのa-a部分の断面 における上記2つのモードの電界分布を示す図である。 また(B) はその結合モードであるイーブンモードとオ ッドモードの電界分布を示す図である。上記2つのモー ドを結合させる場合、このイーブンモードの共振周波数 feとオッドモードの共振周波数foに差をもたせれば よい。そのために図22に示すようにa-a部分の断面 における対角線方向の対称性を崩す。この例では、孔h 20 3の上面開口部付近と孔h 4の下面開口部付近に溝gを それぞれ形成する。このことにより図21の (B) に示 したオッドモードの共振周波数 foがイーブンモードの 共振周波数 feより高くなり、その差に応じた結合係数 でTE01 δ_{-z} モードとTE01 $\delta_{-(x-y)}$ とが結合する ことになる。

【0044】次に、図16に示した $TE01\delta_{-(x-y)}$ と $TM01\delta_{-(x+y)}$ とを結合させる場合について考える。 図230(A)は図16におけるb-b部分の断面における上記2つのモードの電磁界分布を示す図である。

(B) はその2つの電界分布を重ねて示したものである。このようにb-b断面における $TE01\delta_{-(x-y)}$ と $TM01\delta_{-(x+y)}$ の電界の強さのバランスを崩すことによって、 $TE01\delta_{-(x-y)}$ から $TM01\delta_{-(x+y)}$ へエネルギが移る。したがって図24に示すように、b-b断面において上面と下面とで孔の大きさを異ならせる。同図に示す例では、誘電体コア1の上面に (x-y) 軸方向に延びる溝gを設ける。

【0045】上記の実施形態では誘電体コアの各共振モードと外部回路との結合手段については図示していない 40が、たとえば結合ループを用いる場合、次に述べるように結合させるべきモードの磁界が過る方向に結合ループを配置することによって外部結合をとればよい。

【0046】以上に示した例では、複数の共振モードを順次結合させたが、各共振モード間を結合させずに、独立させて使用する例を図25を参照して次に示す。図25において二点鎖線はキャビティであり、このキャビティ内に誘電体コア1を配置している。誘電体コア1の支持構造については省略している。同図の(A)は帯域阻止フィルタを構成する例である。4a,4b,4cはそ50

れぞれ結合ループであり、結合ループ4aはy-z面に 平行な面の磁界($TM01\delta_{-x}$ モードの磁界)に結合 し、結合ループ4bはx-z面に平行な面の磁界(TM

10

 $01\delta_{-y}$ モードの磁界)に結合し、結合ループ4cはx-y面に平行な面の磁界($TM01\delta_{-z}$ モードの磁界)に結合する。これらの結合ループ4a, 4b, 4cのそれぞれの一端は接地していて、結合ループ4aと4bの他端同士および4bと4cの他端同士を λ /4またはそ

他端向士およひ4bと4cの他端同士をλ/4またはその奇数倍の電気長を有する伝送線路5,5を介してそれでれ接続している。そして結合ループ4a,4cの他端

を信号の入出力端としている。この構成により、3つの 共振器のうち隣接する共振器がπ/2の位相差をもって 線路に接続された帯域阻止フィルタを得る。

【0047】なお、同様にして、結合ループを介して、 および必要に応じて伝送線路を介して所定の共振モード 間を結合させて、帯域通過フィルタを構成してもよい。

【0048】図25の(B)は合成器または分配器を構 成する例である。ここで4a, 4b, 4c, 4dはそれ ぞれ結合ループであり、結合ループ4 a は y - z 面に平 行な面の磁界 (TM01 δ_{-x} モードの磁界) に結合し、 結合ループ4bはx-z面に平行な面の磁界 (TM01 δ_{-y} モードの磁界)に結合し、結合ループ4cはx-y面に平行な面の磁界 ($TM01\delta_{-z}$ モードの磁界) に結 合する。そして結合ループ4dは、そのループ面がyz面、x-z面、x-y面のいずれの面に対しても傾い ていて、上記3つのモードの磁界にそれぞれ結合する。 これらの結合ループのそれぞれの一端は接地していて、 他端は信号入力端または出力端としている。すなわち合 成器として用いる場合は、結合ループ4 a, 4 b, 4 c 30 から信号を入力し、結合ループ4 dから信号を出力す る。また分配器として用いる場合は、結合ループ4 dか ら信号を入力し、結合ループ4a, 4b, 4cから信号 を出力する。これにより、3入力1出力の合成器または 1入力3出力の分配器を得る。

【0049】上述の例では3つの共振モードを独立させて利用したが、4つ以上のモードを利用してもよい。また複数の共振モードのうち、幾つかを順次結合させて帯域通過フィルタを構成し、他の共振モードを独立させてたとえば帯域阻止フィルタを構成すれば、帯域通過フィルタと帯域阻止フィルタを組み合わせた複合フィルタを構成することも可能となる。

【0050】次に、3重モードの誘電体共振器装置の例を図28~図32を参照して説明する。図28は3重モードの誘電体共振器装置の基本構成部分の斜視図である。同図において1は、2辺が略同一長さで他の1辺が2辺の長さより短い、正方形板状の誘電体コア、2は角筒形状のキャピティ、3は誘電体コア1をキャピティ2の略中央部に支持するための支持体である。キャピティ2の外周面には導電体膜を形成していて、2つの開口面には導電体膜を形成した誘電体板または金属板を配置し

て略直方体形状のシールド空間を構成する。また、必要 に応じてキャビティ2の開口面に他のキャビティの開口 面を対向させ、所定の共振モードの電磁界を結合させて 多段化を図る。

【0051】図28に示した支持体3は、誘電体コア1 より低誘電率のセラミック材料を用い、誘電体コア1と キャピティ2の内壁面との間にそれぞれ配置して焼成一 体化する。

【0052】図28に示した誘電体コア1による共振モ ードを図29~31に示す。これらの図においてx. y, zは図28に示した3次元方向の座標軸であり、図 29~図31では2次元の各面における断面図をそれぞ れ示している。図29~図31における実線の矢印は電 界ペクトル、破線の矢印は磁界ペクトル、"・"記号お よび"×"記号は電界または磁界の方向を示している。 なお、図29~図31ではy方向のTE01δモード (TE01 δ_{-y})、x方向のTM01 δ モード (TM0 $1\delta_{-x}$)、 z方向のTM01 δ モード (TM01 δ_{-x}) について示している。

【0053】図32は誘電体コアの厚みと6つのモード 20 の共振周波数との関係を示している。(A) の縦軸は共 振周波数、(B)の縦軸は $TM01\delta_{-x}$ モードを基準と した共振周波数比をとって表している。また、(A),

(B) において、横軸は誘電体コアの厚みを偏平率によ って表したものである。なお、 $TE01\delta_{-z}$ モードとT $E01\delta_{-x}$ モードは対称であるため、TE01 δ_{-z} モー ドを表す△マークはTE018-xモードを表す▲マーク に重なっている。同様に、TM01δ-zモードとTM0 $1 \delta_{-x}$ モードは対称であるため、TM01 δ_{-z} モードを 表す○マークはTM018-xモードを表す●マークに重 30 なっている。

【0054】このように、誘電体コアの厚みを薄くする (偏平率を小さくする) 程、 $TE01\delta_{-y}$ モード、TM $0.1\delta_{-x}$ モード、TM01 δ_{-z} モードの共振周波数と、 TM01 δ_{-x} +- Γ , TE01 δ_{-x} +- Γ , TE01 δ - モードの共振周波数との差が大きくなる。

【0055】この実施形態では上記の関係を利用して誘 電体コアの厚み寸法を設定し、 $TE01\delta_{-r}$ 、TM01 δ_{-x} 、TM01 δ_{-z} の3つのモードを用いる。他のTM $0.1\delta_{-y}$ 、TE $0.1\delta_{-x}$ 、TE $0.1\delta_{-z}$ の各モードの周 40 波数は上記3つのモードの周波数から遠ざけて影響を受 けないようにしている。

【0056】次に、上記3重モードの誘電体共振器装置 を用いた誘電体フィルタの例を図33を参照して説明す る。図33において、1a, 1dは角柱状の誘電体コア であり、TM1重モードの誘電体共振器として用いる。 1b, 1cは2辺が略同一長さで他の1辺が2辺の長さ より短い正方形板状の誘電体コアであり、上記3重モー ドの誘電体共振器として用いる。この3重モードは図1

 δ_{-2} モード、 TM0 1 $\delta_{-(x+y)}$ モードの3 つのモードで ある。

12

【0057】4a~4eはそれぞれ結合ループである。 結合ループ4aの一端はキャビティ2に接続し、他端は たとえば同軸コネクタ (不図示) の中心導体に接続して いる。誘電体コア1aによるTM1重モードの磁界(磁 カ線)が結合ループ4aのループ面を過る向きに結合ル ープ4 a を配置することによって、結合ループ4 a は誘 電体コア1aによるTM1重モードに対して磁界結合す 10 る。結合ループ4bの一方の端部付近は誘電体コア1a のTM1重モードに磁界結合する向きに延びていて、他 方の端部付近は誘電体コア1bのTM01δ-(x-y)モー ドに磁界結合する向きに延びている。そして、結合ルー プ4bの両端をキャピティ2に接続している。結合ルー プ4cの一方の端部付近は誘電体コア1bのTM01δ -(x+y)モードに磁界結合する向きに延びていて、他方の 端部は誘電体コア1 c の $TM01\delta_{-(x-y)}$ モードに磁界 結合する向きに延びている。そして、結合ループ4cの 両端をキャビティ2に接続している。さらに、結合ルー プ4dの一方の端部は誘電体コア1cのTM01δ -(x+y)モードに磁界結合する向きに延びていて、他方の 端部は誘電体コア1dによるTM1重モードの電磁界に 対して磁界結合する向きに延びている。そして、結合ル

【0058】誘電体コア1bによる3重モードの誘電体 共振器および誘電体コア1 cによる3重モードの誘電体 共振器には結合調整用孔 h 2, h 4 をそれぞれ形成して いる。図15に示したように、結合調整用孔 h 2により TM01 $\delta_{-(x-y)}$ モードからTE01 δ_{-z} モードへエネ ルギーが移るようにし、結合調整用孔h4によりTE0 $1 \delta_{-z}$ モードからTM01 $\delta_{-(x+y)}$ モードへエネルギー が移るようにしている。これにより、誘電体コア1b、 1 c はそれぞれ3段の共振器が縦続接続された共振器回 路を構成する。したがって、全体として1+3+3+1 で8段の共振器を縦続接続して成る誘電体フィルタとし て作用する。

ープ4 d の両端をキャビティ2に接続している。結合ル

ープ4eは誘電体コア1dによるTM1重モードに対し

て磁界結合する向きに配置していて、一方の端部をキャ

ビティ2に接続し、他方の端部を同軸コネクタ (不図

示)の中心導体に接続している。

【0059】次に、上記3重モードの誘電体共振器装置 を用いた他の誘電体フィルタの例を図34を参照して説 明する。図33に示した例では、隣接する誘電体コアに よるそれぞれの共振モードに結合する結合ループを設け たが、各誘電体共振器装置を誘電体コア毎に独立して設 けてもよい。図34において、6a, 6b, 6c, 6d はそれぞれ誘電体共振器装置であり、これらは、図33 に示した各誘電体コアによる共振器をそれぞれ分離した ものに相当する。但し、各誘電体共振器装置に設ける2 5に示したとおり、 $TM01\delta_{-(x-y)}$ モード、TE01 50 つの結合ループが互いに干渉しないように、なるべく離 13

れた位置に配置している。 4 a, 4 b 1, 4 b 2, 4 c 1,4c2,4d1,4d2,4eはそれぞれ結合ルー プであり、それぞれの結合ループの一端をキャピティ内 に接地し、他端を同軸ケーブルの中心導体に半田付けま たはカシメによって接続している。また、同軸ケーブル の外導体はキャビティに半田付け等によって接続してい る。なお、誘電体共振器6 d については、図が煩雑にな らないように、結合ループ4 d 2 を示す図と結合ループ 4 e を示す図とに分離して表している。

にそれぞれ結合し、結合ループ4b2は誘電体コア1b のTM01 $\delta_{-(x-z)}$ に結合し、結合ループ4c1は誘電 体コア 1 bの $TM01\delta_{-(x+z)}$ に結合する。同様に、結 合ループ4 c 2 は誘電体コア1 c のTM 0 1 δ-(x-z) に 結合し、結合ループ4 d 1 は誘電体コア1 c の T M 0 1 $\delta_{-(x+z)}$ に結合し、結合ループ4d2, 4eは誘電体コ ア1dにそれぞれ結合する。

【0061】したがって、結合ループ4b1、4b2間 を同軸ケーブルで接続し、結合ループ4 c 1, 4 c 2間 を同軸ケーブルで接続し、さらに結合ループ4 d 1, 4 20 d 2間を同軸ケーブルで接続することによって、全体と して図34に示したものと同様に、1+3+3+1で8 段の共振器を縦続接続して成る誘電体フィルタとして作 用する。

【0062】次に、送受共用器の構成例を図35に示 す。ここで送信フィルタと受信フィルタは上記誘電体フ ィルタの構成から成る帯域通過フィルタであり、送信フ ィルタは送信信号の周波数を、受信フィルタは受信信号 の周波数を通過させる。送信フィルタの出力ポートと受 信フィルタの入力ポートとの接続位置は、その接続点か ら、送信フィルタの最終段の共振器の等価的な短絡面ま での電気長が、受信信号の周波数の波長で1/4波長の 奇数倍となり、且つ上記接続点から、受信フィルタの初 段の共振器の等価的な短絡面までの電気長が、送信信号 の周波数の波長で1/4波長の奇数倍となる関係として いる。これにより、送信信号と受信信号とを確実に分岐 させる。

【0063】このように、共通に用いるポートと個別の ポートとの間に複数の誘電体フィルタを設けることによ って、同様にしてダイプレクサやマルチプレクサを構成 40 することができる。

【0064】図36は上記送受共用器(デュプレクサ) を用いた通信装置の構成を示すブロック図である。この ように、送信フィルタの入力ポートに送信回路、受信フ ィルタの出力ポートに受信回路をそれぞれ接続し、デュ プレクサの入出力ポートにアンテナを接続することによ って、通信装置の高周波部を構成する。

【0065】なお、その他に上記ダイプレクサ、マルチ プレクサ、合成器、分配器等の回路素子を多重モード誘 電体共振器装置で構成して、これらの回路素子を用いて 50 通信装置を構成することにより、小型で高効率な通信装 置を得ることができる。

14

[0066]

【発明の効果】請求項1,2に記載の発明によれば、略 直方体形状の誘電体コアを、略直方体形状のキャビティ の略中央部に配置するようにしたため、TMモードであ りながら誘電体コアへの電磁界エネルギの集中度が高ま り、キャビティに流れる実電流が微小となり、Qoを高 くすることができる。しかも、単一の誘電体コアおよび 【0060】結合ループ4a, 4b1は誘電体コア1a 10 キャビティでありながら、2つまたは3つのTMモード を利用することができ、全体に小型化を図ることができ る。

> 【0067】請求項3、4に記載の発明によれば、TE モードでありながら2重または3重に多重化することが でき、全体に小型化を図ることができる。

【0068】請求項5に記載の発明によれば、TMモー ドとTEモードの両モードを用いた誘電体共振器装置が 得られ、また4重以上の多重モードの誘電体共振器装置 となるため、全体にさらに小型化を図ることができる。 【0069】たとえば、多重化された上記の各共振モー ドを互いに結合させずに独立させて用いれば、帯域阻止 フィルタ、合成器、分配器など、複数の共振器による回 路を単一の誘電体コアを用いて小型に構成することがで きる。

【0070】請求項6に記載の発明によれば、複数の誘 電体共振器を多段接続した共振器装置が構成され、帯域 通過型フィルタ特性を有する小型の誘電体共振器装置が 得られる。また、複数の共振モードのうち、幾つかを順 次結合させ、他の共振モードを独立した共振器として用 いれば、たとえば帯域通過フィルタと帯域阻止フィルタ を組み合わせたフィルタを構成することも可能となる。 【0071】請求項7に記載の発明によれば、Qの高い フィルタ特性を有し且つ小型の誘電体フィルタが得られ

【0072】請求項8に記載の発明によれば、小型で低 損失な複合誘電体フィルタが得られる。

【0073】請求項9に記載の発明によれば、小型で低 損失な合成器が得られる。

【0074】請求項10に記載の発明によれば、小型で 低損失な分配器が得られる。

【0075】請求項11に記載の発明によれば、小型で 高効率な通信装置が得られる。

【図面の簡単な説明】

【図1】第1の実施形態に係る多重モード誘電体共振器 装置の基本部分の構成を示す斜視図である。

【図2】同共振器装置の各モードにおける電磁界分布を 示す断面図である。

【図3】同共振器装置の各モードにおける電磁界分布を 示す断面図である。

【図4】同共振器装置の各モードにおける電磁界分布を

示す断面図である。

【図5】第2の実施形態に係る多重モード誘電体共振器 装置の基本部分の構成を示す斜視図である。

【図6】同共振器装置の製造工程の一例を示す図である。

【図7】同共振器装置の各部の寸法を変化させた時の各モードの共振周波数の変化を示す図である。

【図8】同共振器装置の各部の寸法を変化させた時の各モードの共振周波数の変化を示す図である。

【図9】第3の実施形態に係る多重モード誘電体共振器 10 装置の誘電体コア部分の構成を示す斜視図である。

【図10】同共振器装置の溝深さの変化に対する各モードの共振周波数の変化を示す図である。

【図11】第4~6の実施形態に係る多重モード誘電体 共振器装置の各共振モード間の結合手段の説明に用いる 誘電体コア部分の斜視図である。

【図12】第4の実施形態に係る多重モード誘電体共振器装置における2つのTMモードを結合させる場合の電磁界分布の例を示す図である。

【図13】同共振器装置における2つの共振モードの磁 20 界分布の例を示す斜視図である。

【図14】同共振器装置における2つのモードの結合用孔の構成を示す図である。

【図15】第5の実施形態に係る多重モード誘電体共振 器装置における電磁界分布および結合調整用孔の構成を 示す図である。

【図16】第6の実施形態に係る多重モード誘電体共振 器装置における各モードの電磁界分布を示す図である。

【図17】図16におけるa-a部分の断面における2つのモードの電磁界分布を示す図である。

【図18】図16における1段目と2段目の共振モード間の結合調整用溝の構成を示す図である。

【図19】図16におけるb-b部分の断面における電界分布を示す図である。

【図20】図16における2段目と3段目の共振モードを結合させるための溝の構成を示す図である。

【図21】図16におけるa-a部分の断面における電

界分布を示す図である。

【図22】図16における3段目と4段目の共振モード間の結合調整用溝の構成を示す図である。

16

【図23】図16におけるb-b部分の断面における電界分布を示す図である。

【図24】図16における4段目と5段目の共振モード間の結合調整用溝の構成を示す図である。

【図25】第7の実施形態に係る多重モード誘電体共振器装置の主要部の構成例を示す斜視図である。

【図26】従来の誘電体共振器装置の構成例を示す一部 破断斜視図である。

【図27】従来のシングルモードの誘電体共振器における電磁界分布の例を示す図である。

【図28】第8の実施形態に係る多重モード誘電体共振 器装置の基本部分の構成を示す斜視図である。

【図29】同共振器装置の各モードにおける電磁界分布を示す断面図である。

【図30】同共振器装置の各モードにおける電磁界分布を示す断面図である。

【図31】同共振器装置の各モードにおける電磁界分布を示す断面図である。

【図32】同共振器装置の誘電体コアの厚みと各モードの共振周波数との関係を示す図である。

【図33】誘電体フィルタの構成を示す図である。

【図34】他の誘電体フィルタの構成を示す図である。

【図35】送受共用器の構成を示す図である。

【図36】通信装置の構成を示す図である。

【符号の説明】

1, 1a, 1b, 1c, 1d-誘電体コア

30 1′-連結部

2-キャピティ

3-支持体

4a, 4b, 4c, 4d, 4e-結合ループ

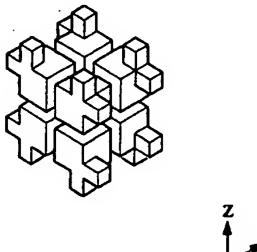
5-伝送線路

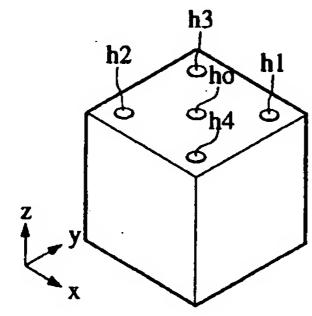
ho~h4-結合調整用孔

g-溝

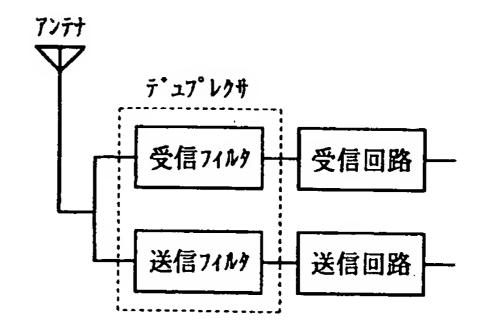
[図9]

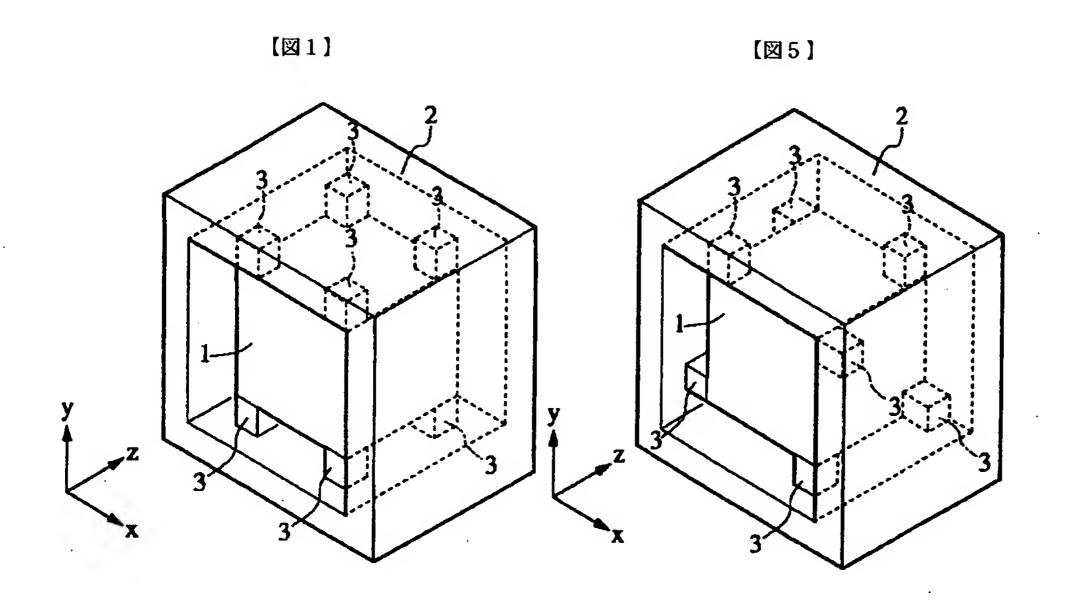
【図11】

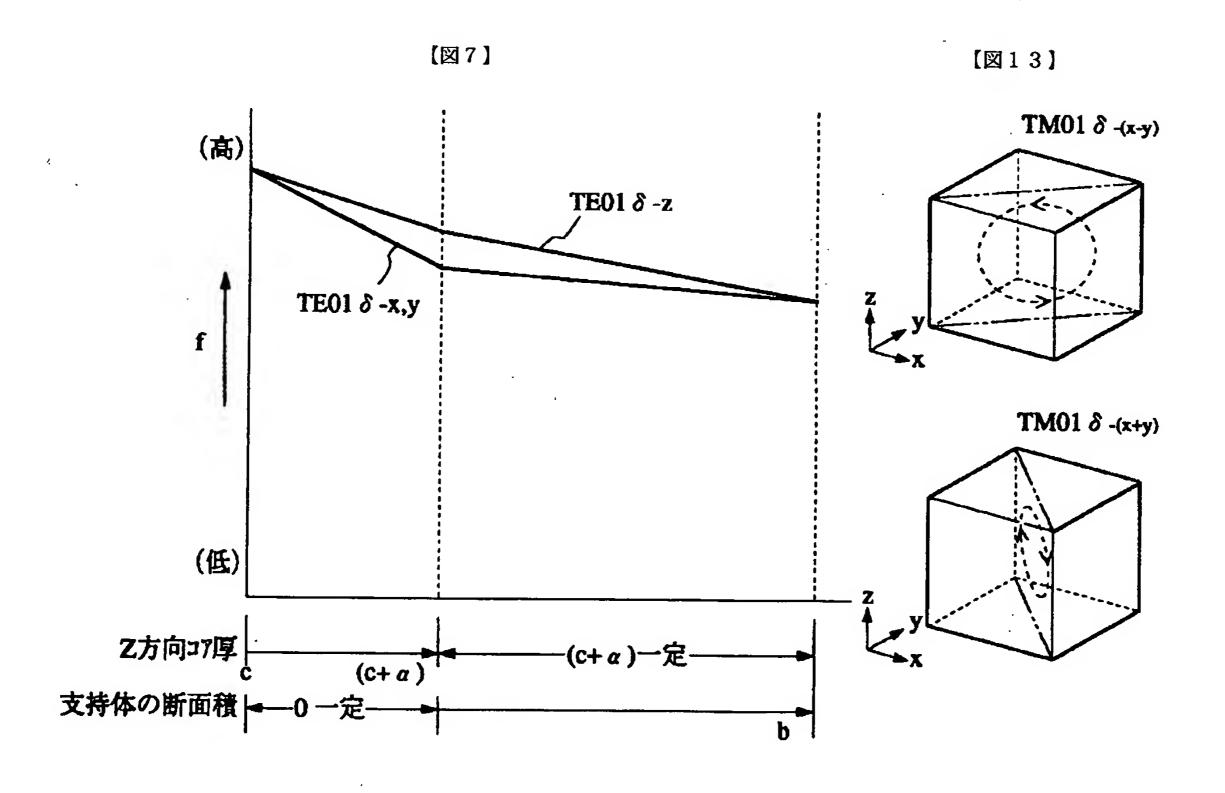




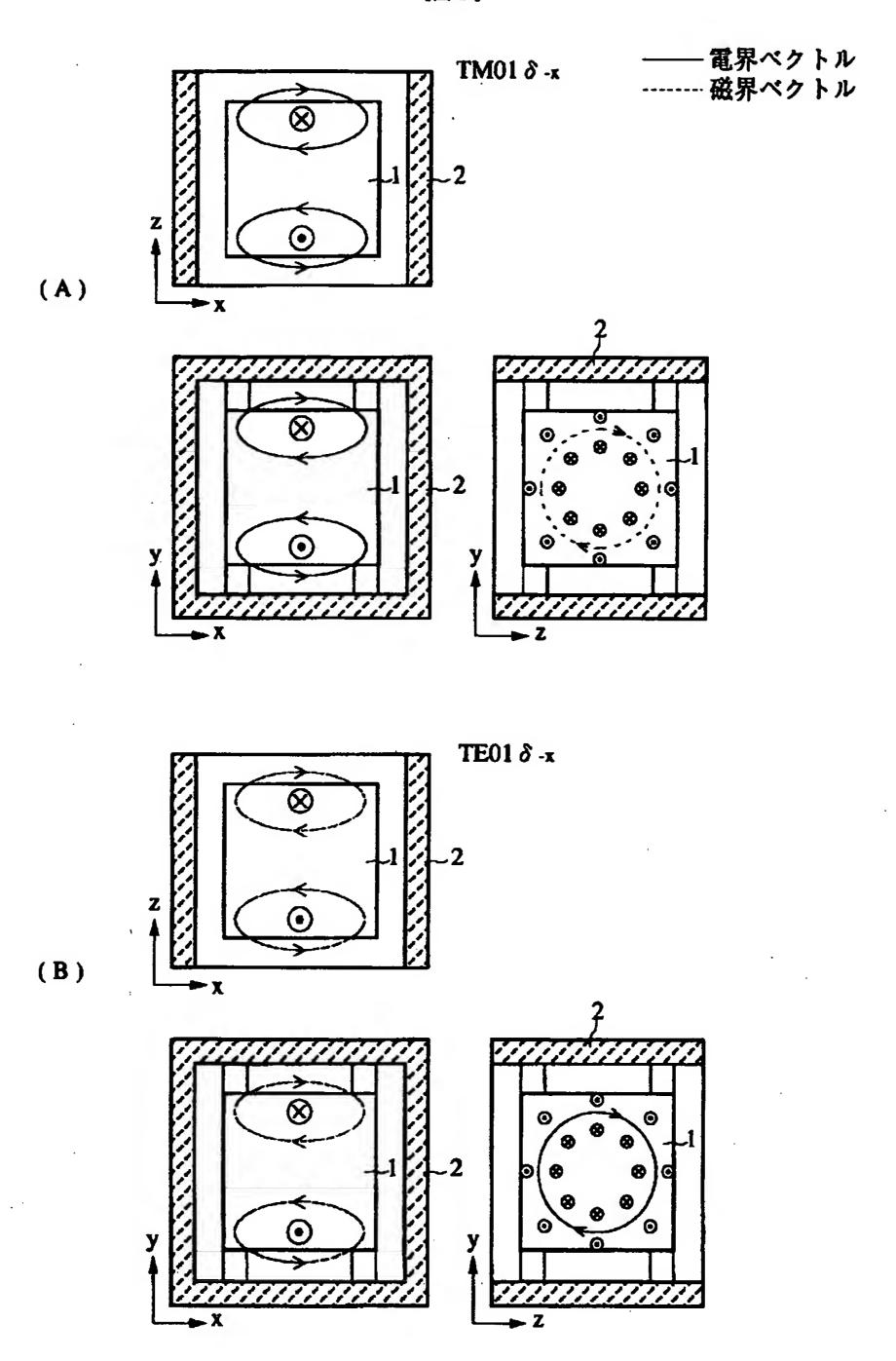
[図36]



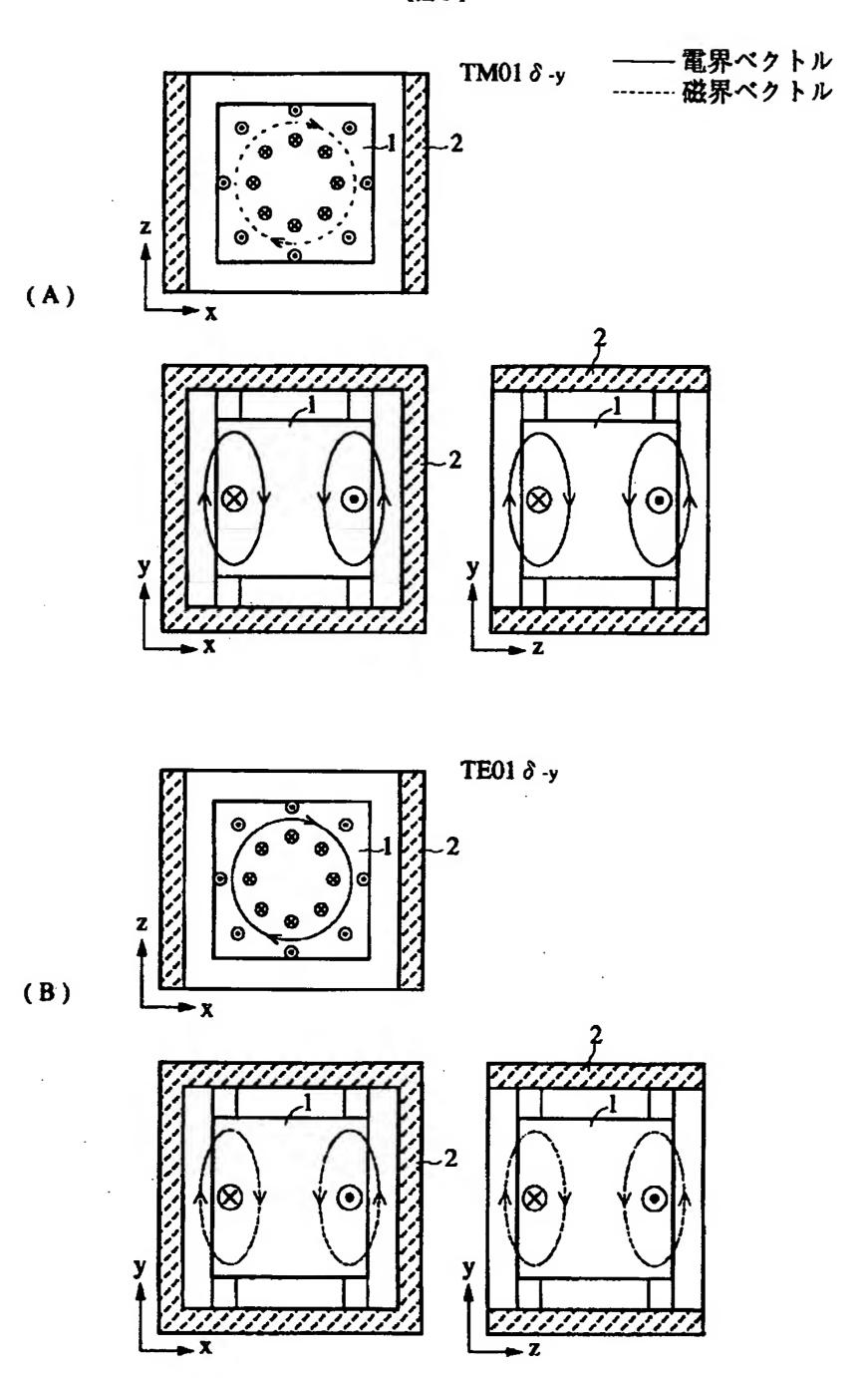




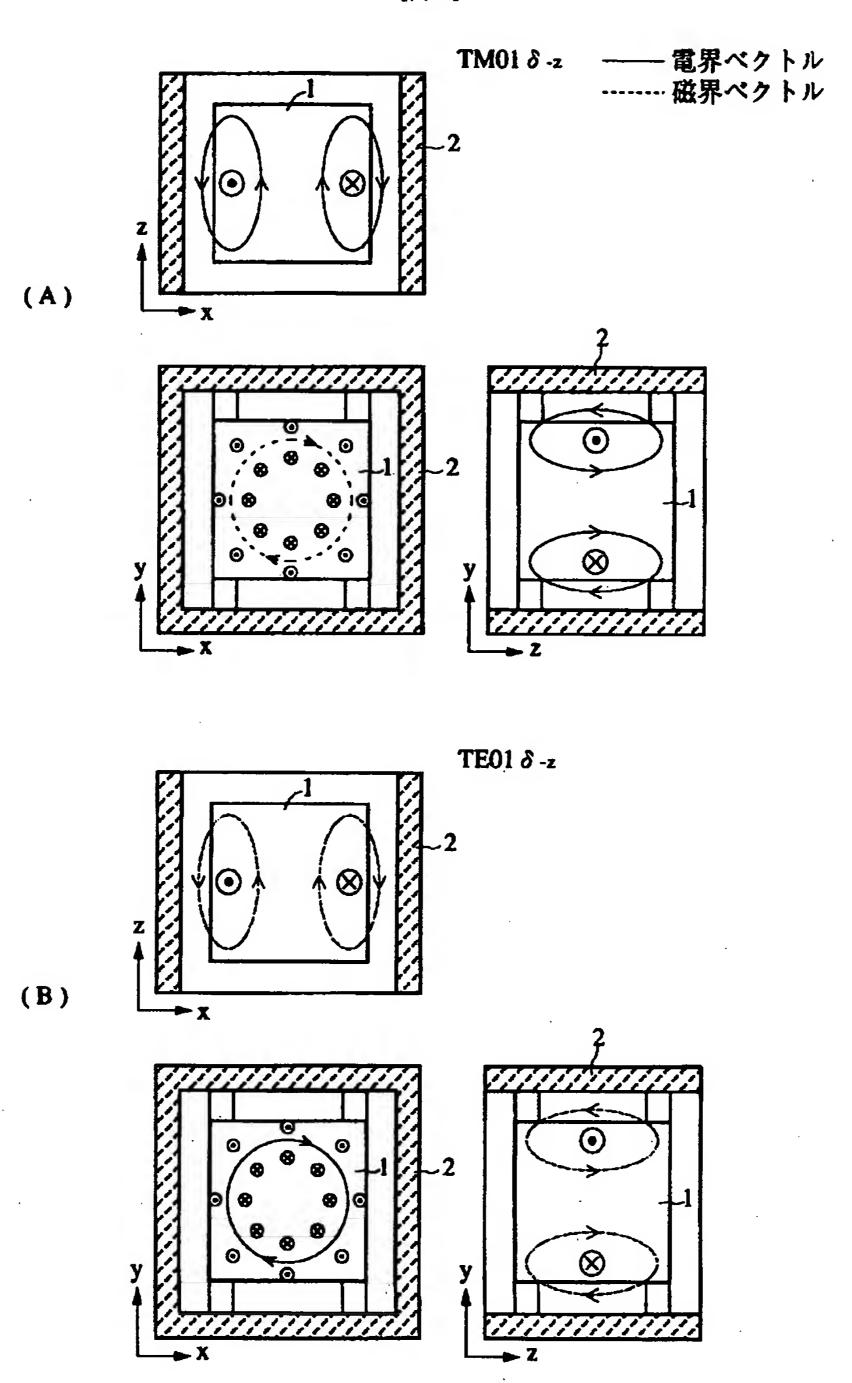
[図2]

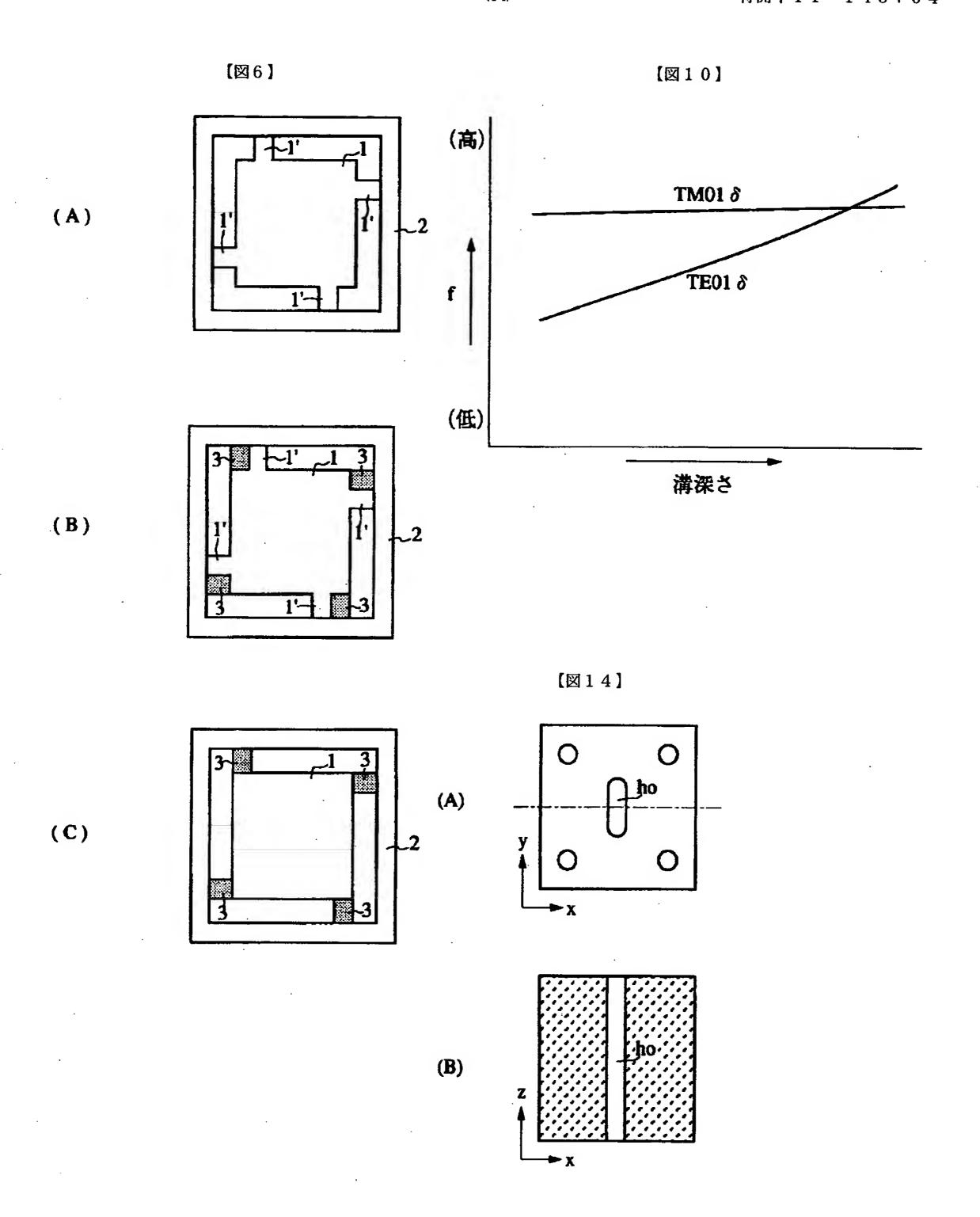


【図3】

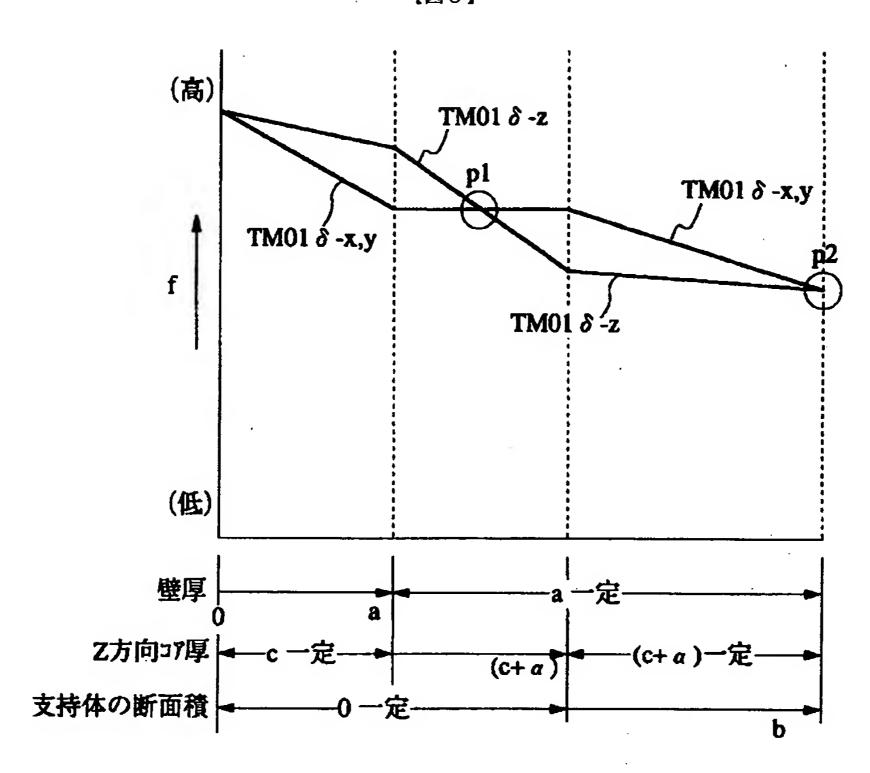


[図4]

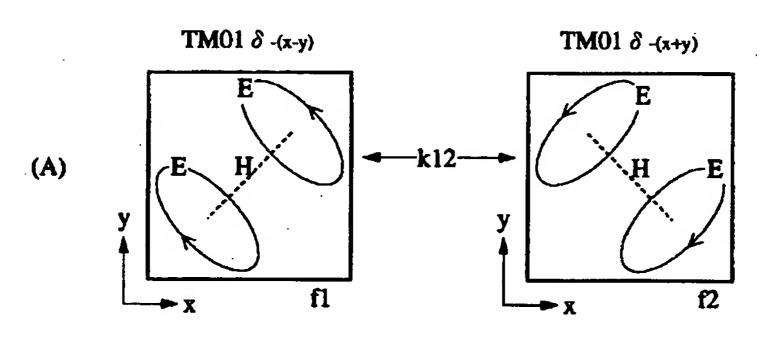


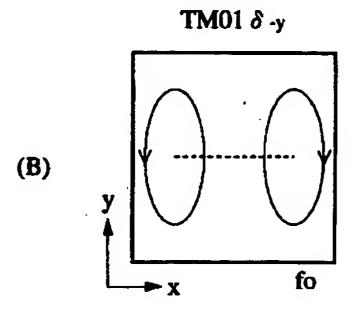


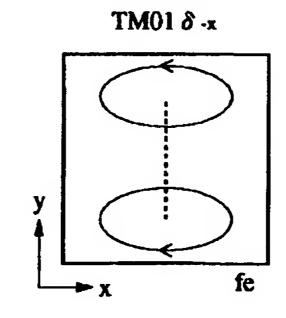
【図8】



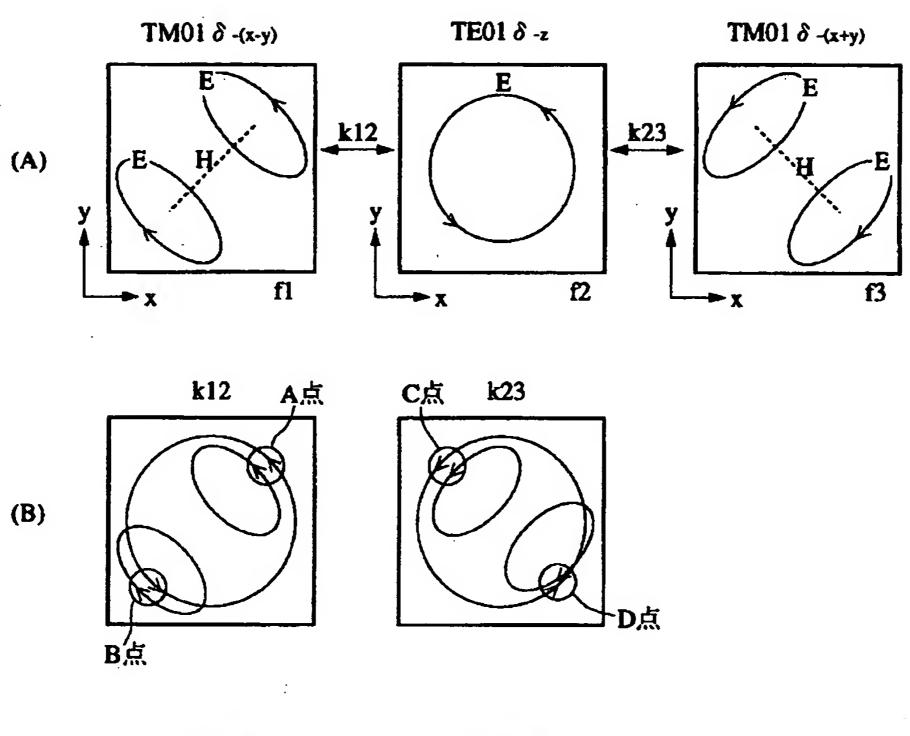
[図12]

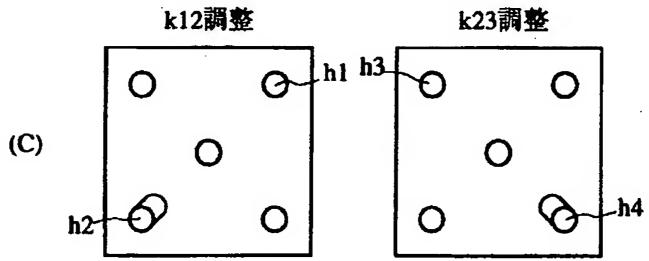




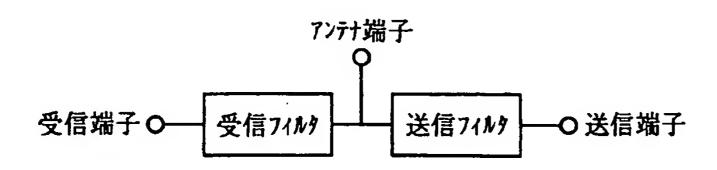


【図15】

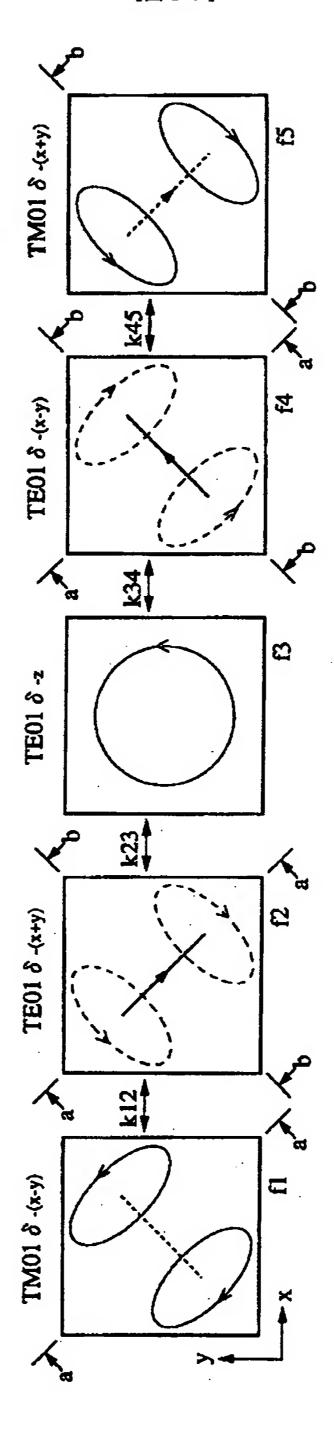




[図35]

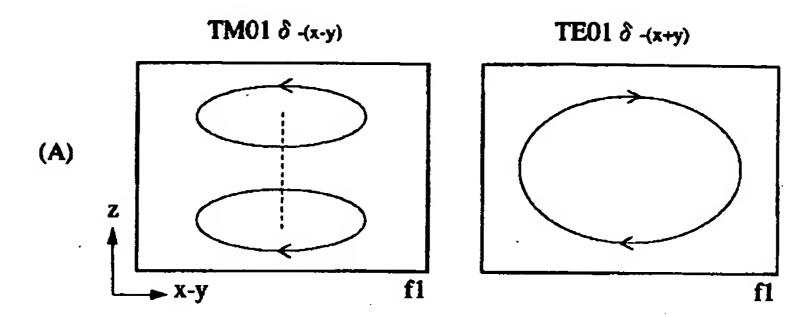


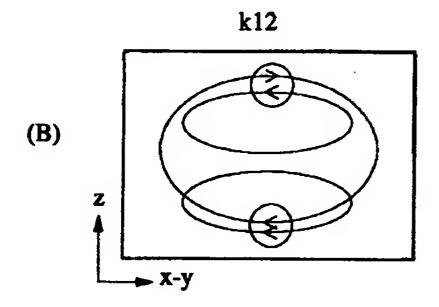
[図16]



[図17]

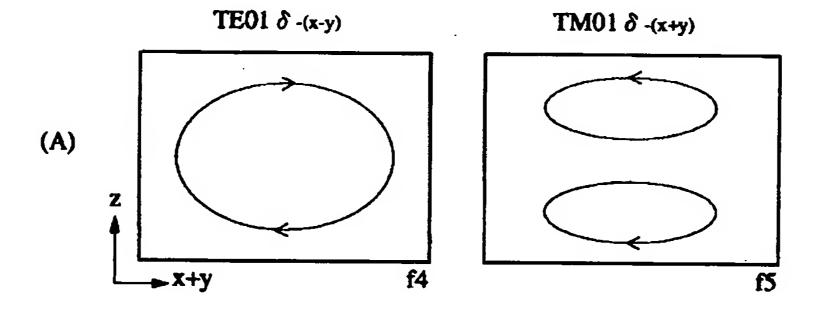
a-a断面図

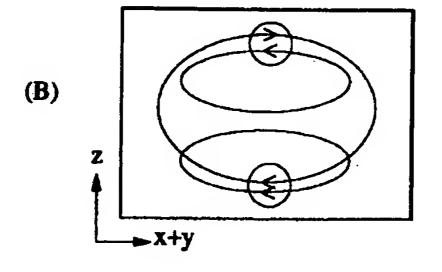




【図23】

b-b断面



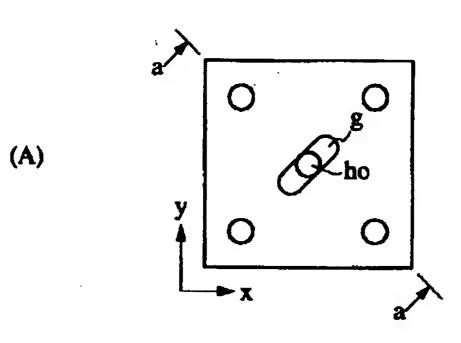


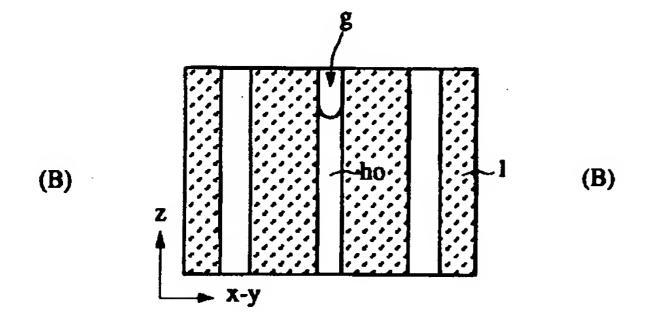
(A)

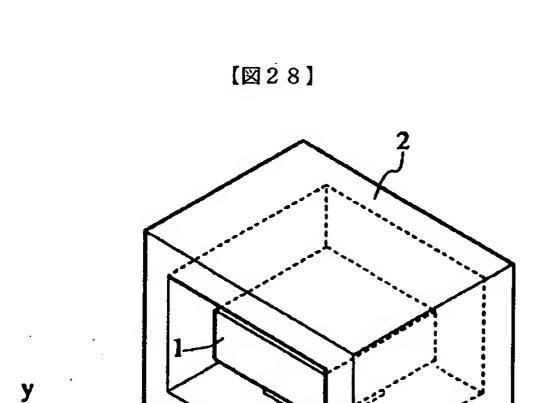
[図18]

<k12調整>



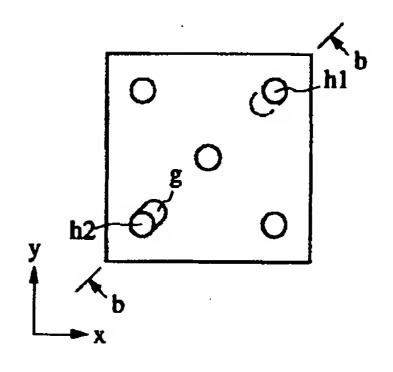


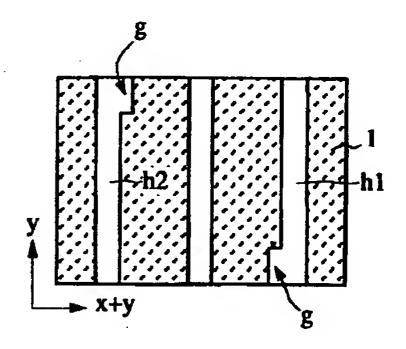




[図20]

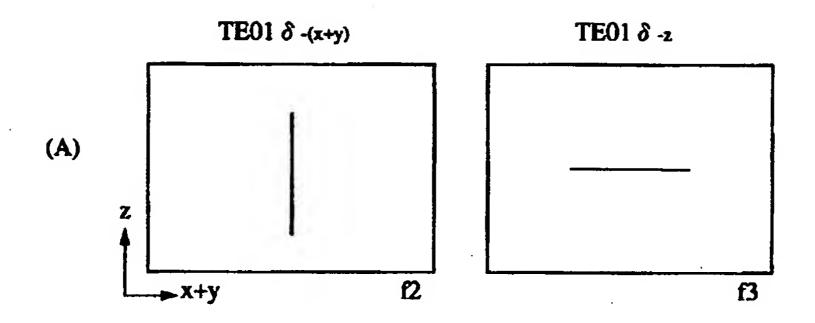
<k23調整>

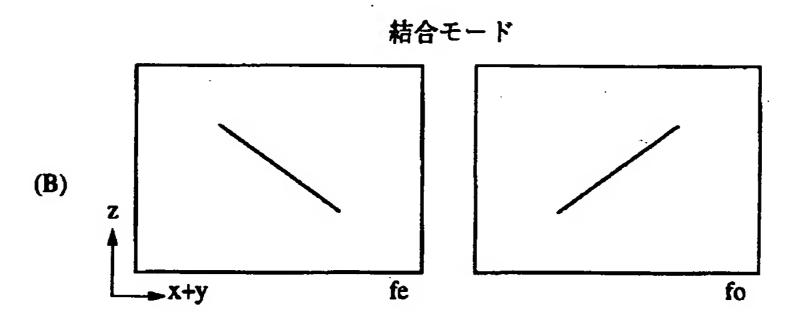




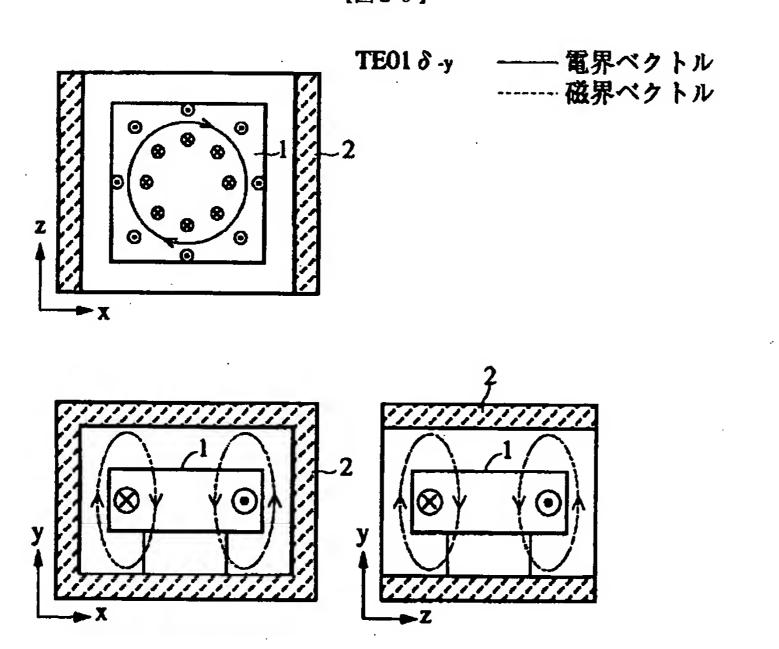
[図19]

b-b断面



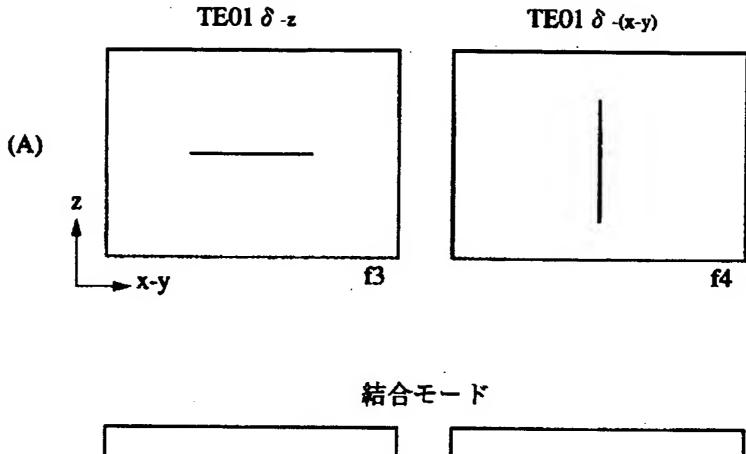


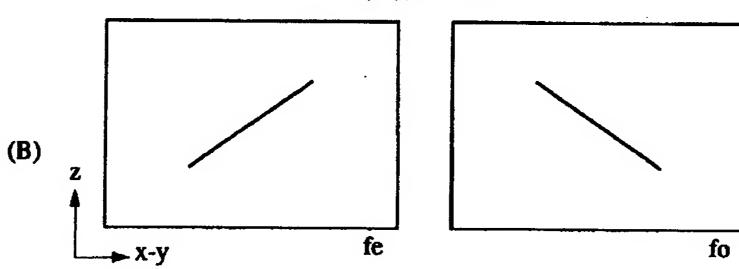
[図29]



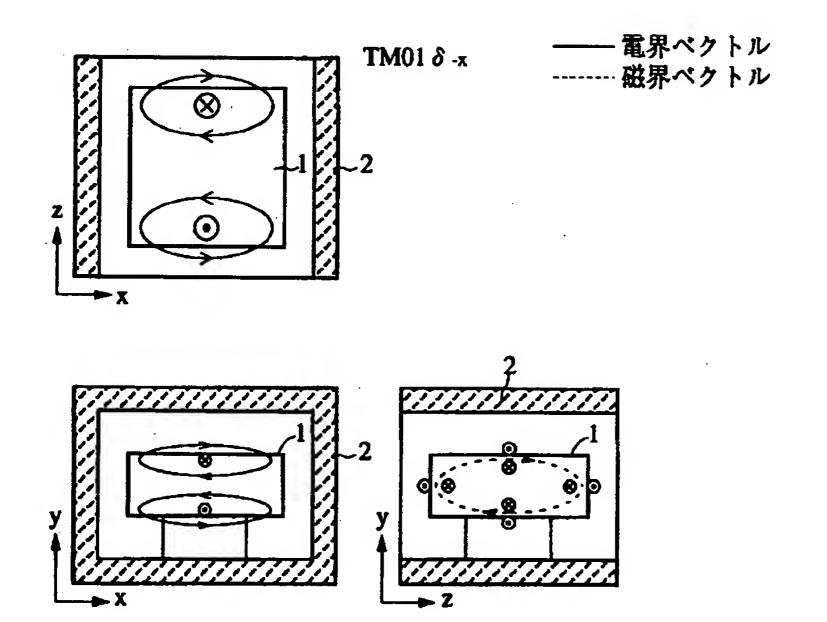
【図21】

a-a断面

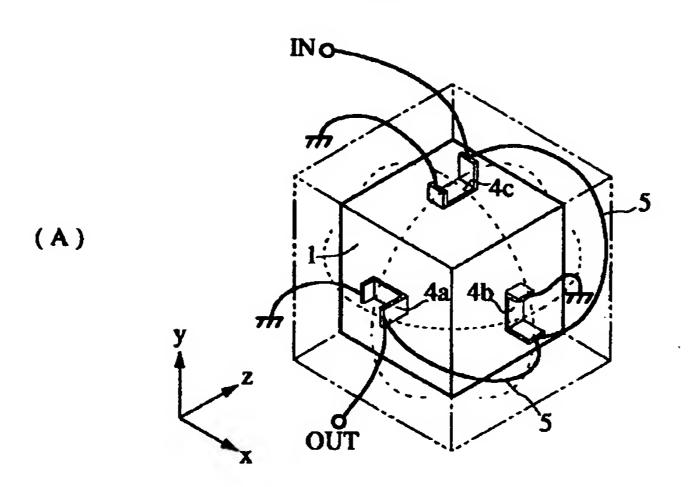


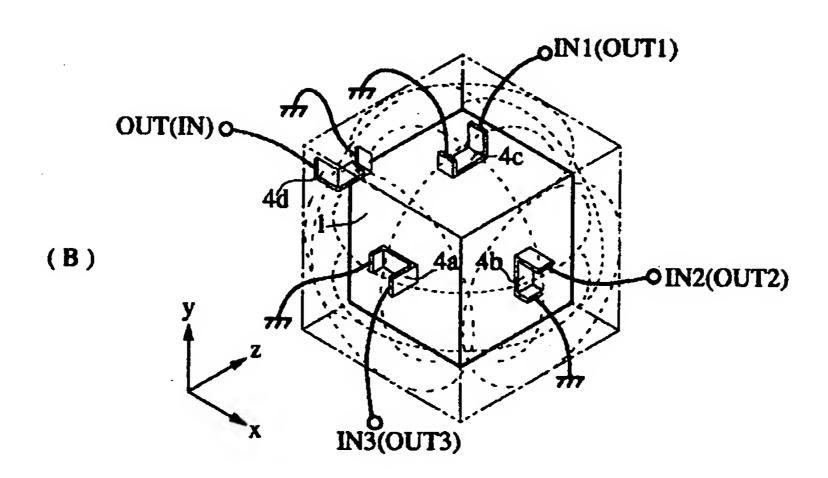


[図22] 【図24】 <k34調整> <k45調整> 0 (A) (A) 0 **(B)** (B) **▶ X-y →** x+y [図30]

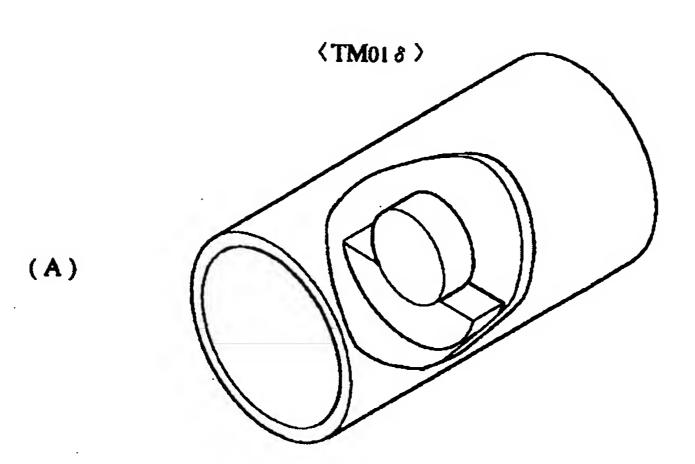


[図25]

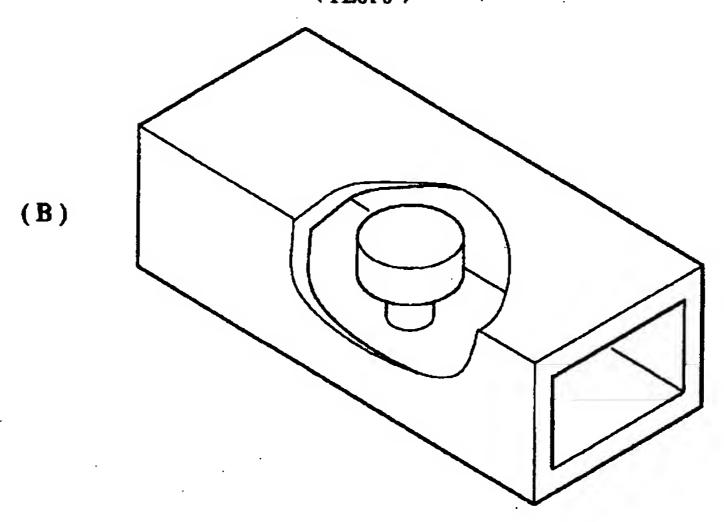




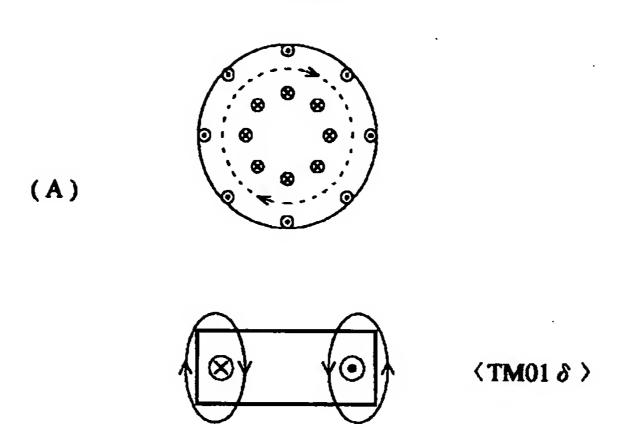


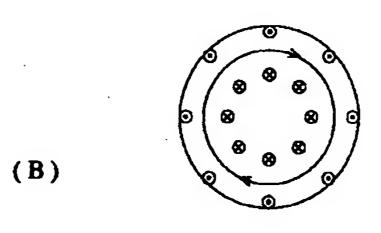


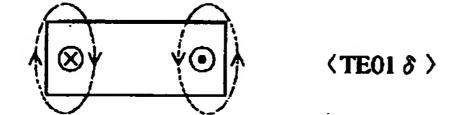




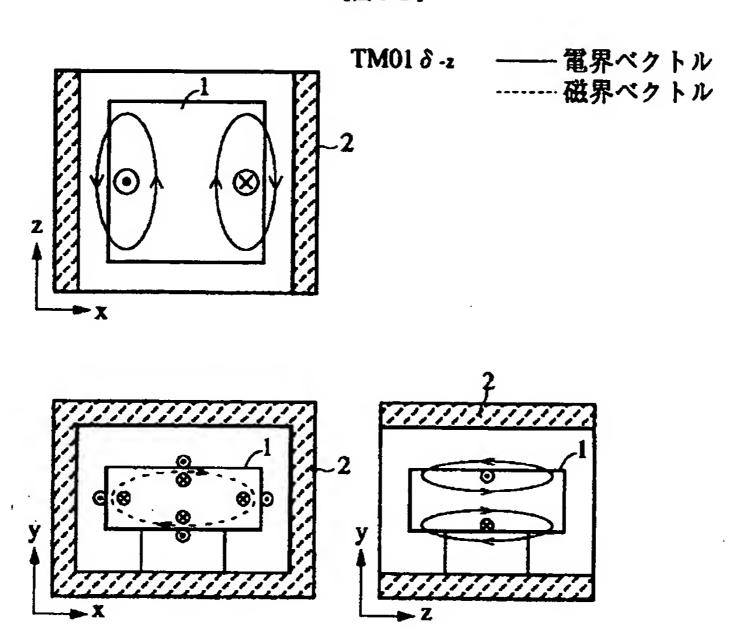
[図27]



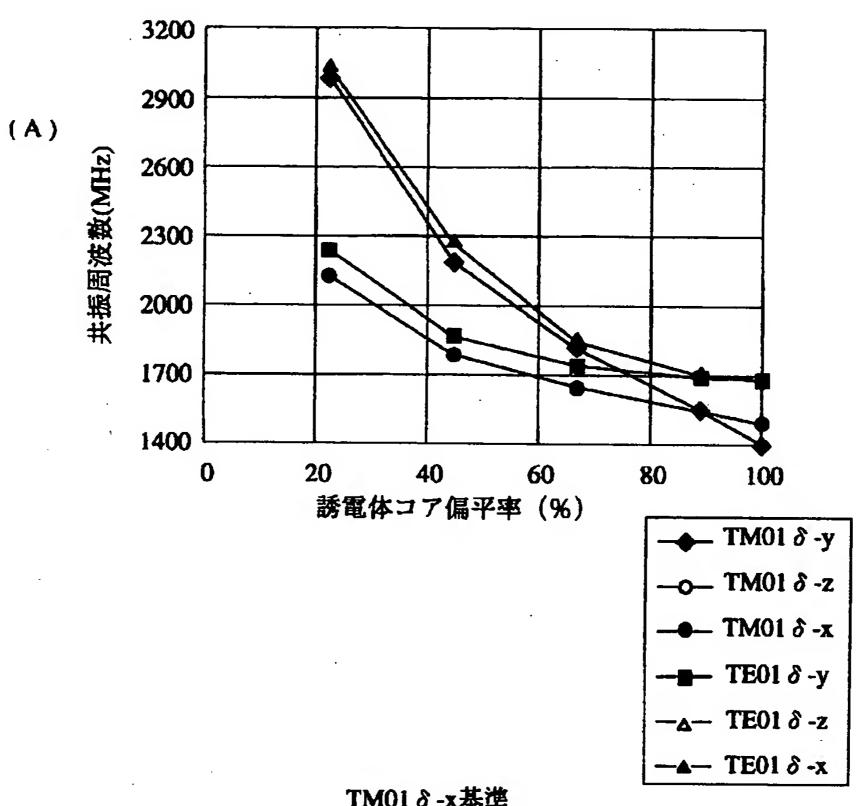


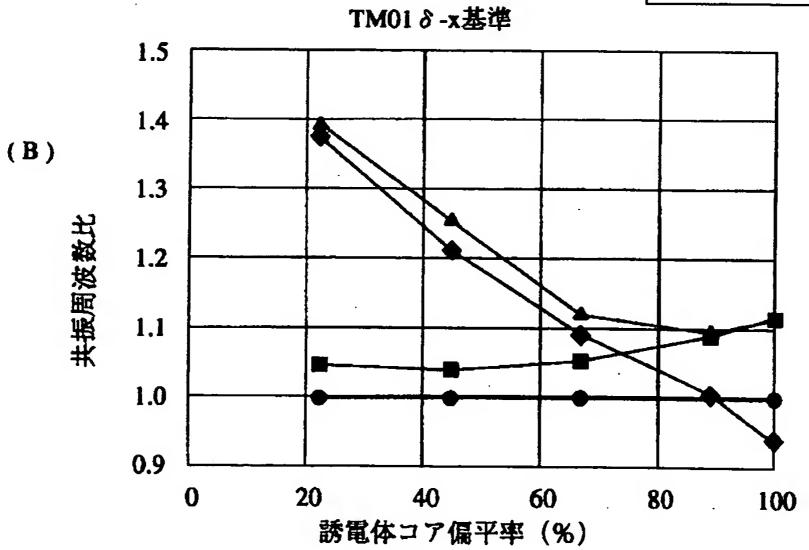


【図31】

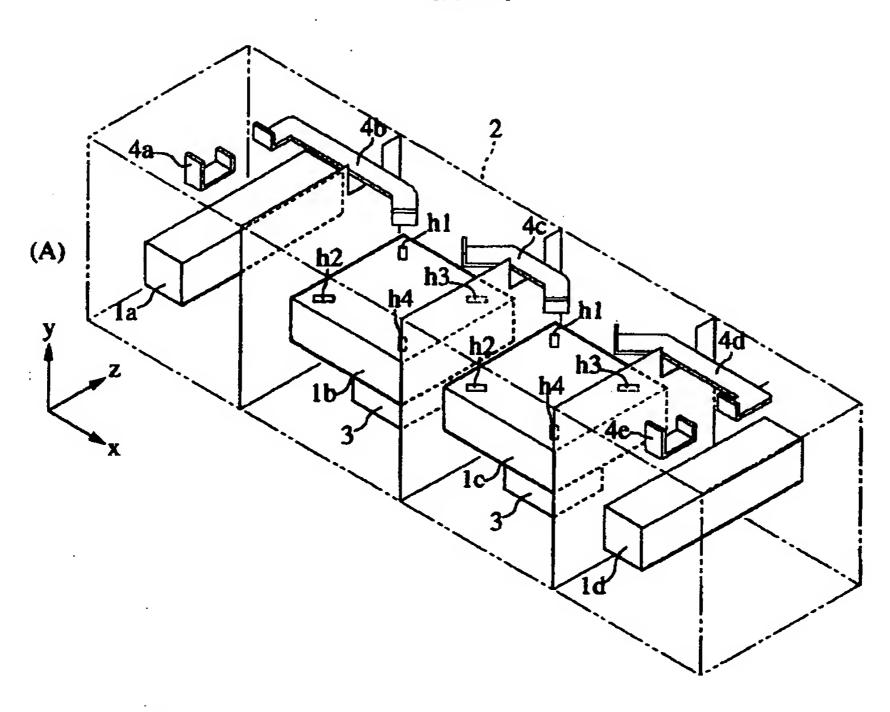


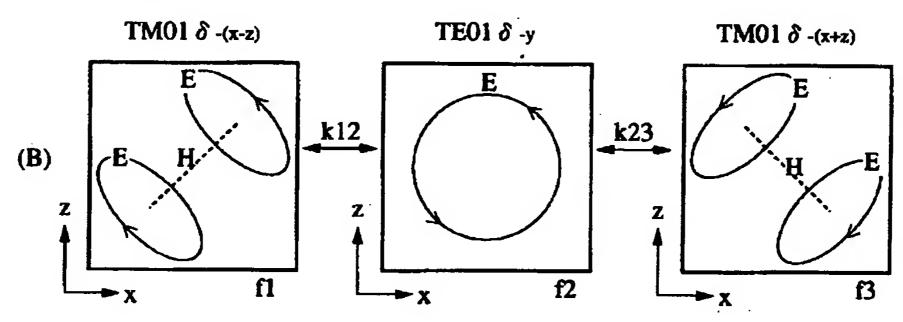


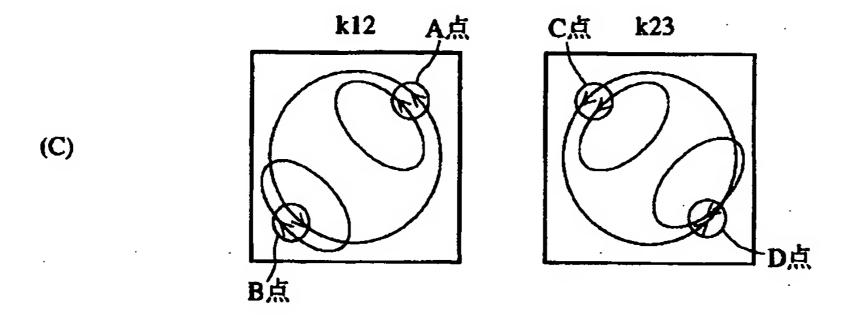




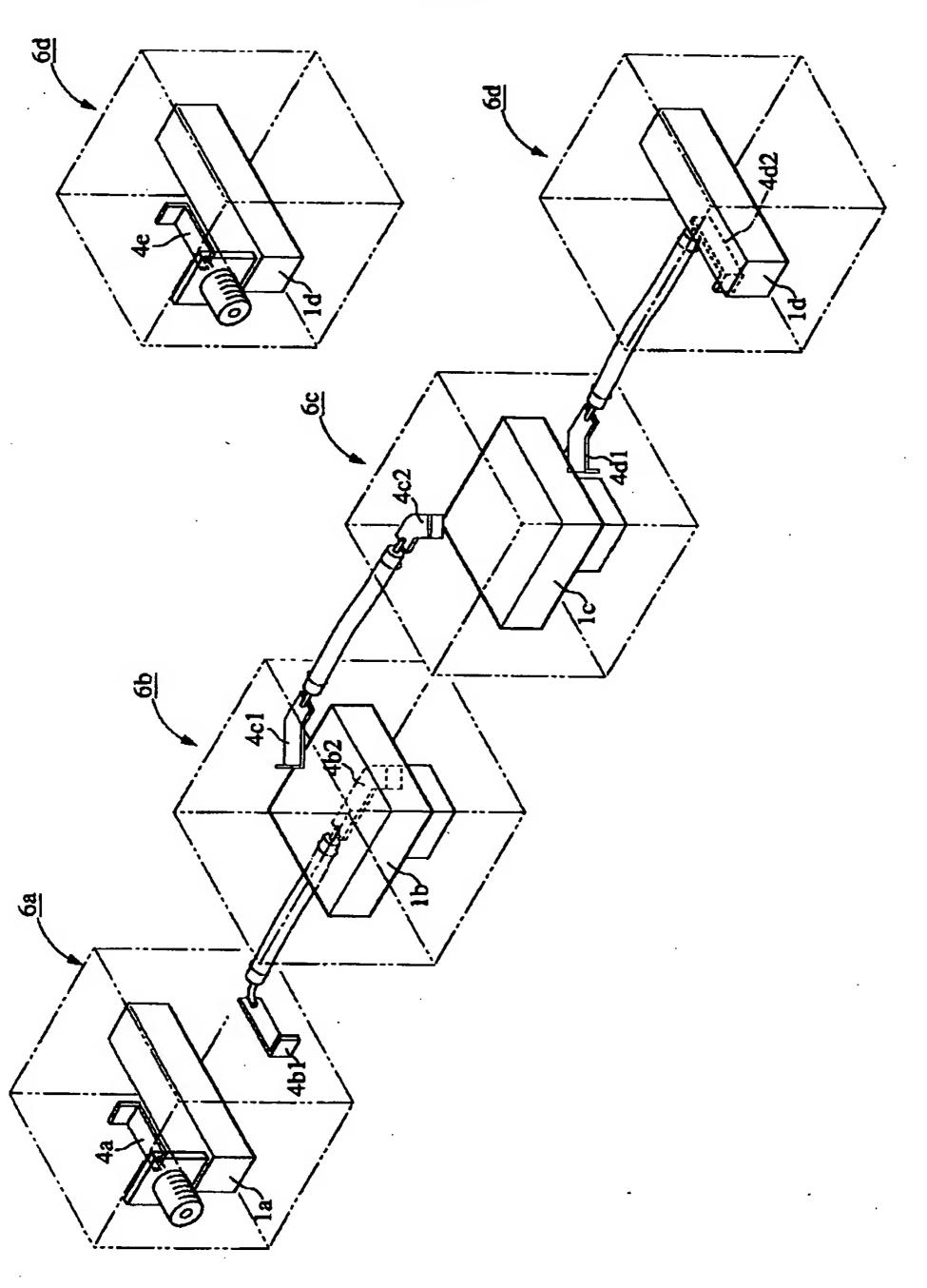
[図33]







[図34]



フロントページの続き

(72) 発明者 栗栖 徹 京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式 会社村田製作所内

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:		
☐ BLACK BORDERS		
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES		
FADED TEXT OR DRAWING		
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING		
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES		
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS		
GRAY SCALE DOCUMENTS		
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT		
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY		

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.